

(19)日本国特許庁 (J P)

(12) 公 開 特 許 公 報 (A)

(11)特許出願公開番号
特開2001-128390
(P2001-128390A)

(43)公開日 平成13年5月11日(2001.5.11)

(51)Int.Cl. ⁷	識別記号	F I	ターミナル*(参考)
H 0 2 J 9/06	5 0 4	H 0 2 J 9/06	5 0 4 D 5 G 0 1 5
			5 0 4 B 5 H 0 0 7
	9/00	9/00	S
H 0 2 M 7/48		H 0 2 M 7/48	R

審査請求 未請求 請求項の数13 O L (全 31 頁)

(21)出願番号 特願平11-310524

(22)出願日 平成11年11月1日(1999.11.1)

(71)出願人 000220262

東京瓦斯株式会社

東京都港区海岸1丁目5番20号

(72)発明者 田村 豊一

東京都北区豊島1-19-10

(74)代理人 100100701

弁理士 住吉 多喜男 (外2名)

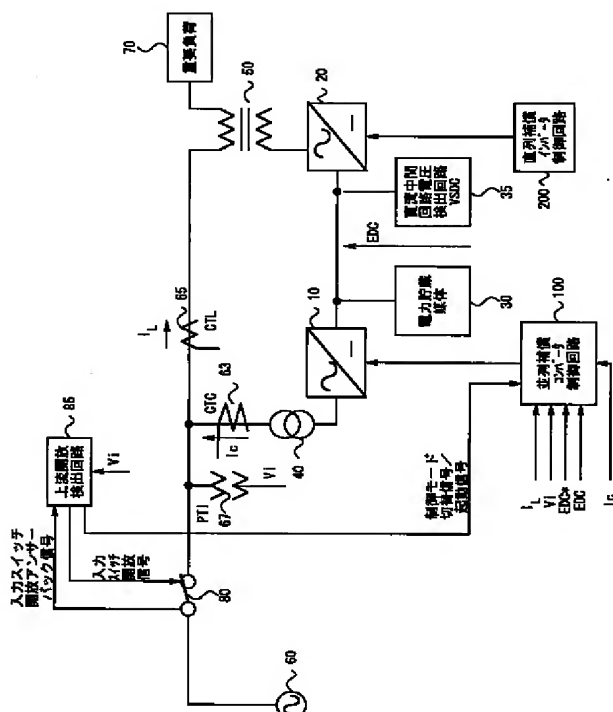
Fターム(参考) 5G015 FA16 GA05 GA17 HA04 HA15
JA02 JA05 JA23 JA24 JA32
JA34 JA35 JA53 JA55
5H007 BB05 CC32 DA05 DA06 DB05
DC02 DC03 DC04 DC05 EA02
FA02

(54)【発明の名称】 無停電電源システム

(57)【要約】

【課題】 負荷に電力系統から給電する電力供給システムにおいて、瞬低発生時に電力系統を遮断して瞬低の影響を及ぼさずに重要負荷に電力を供給する。

【解決手段】 電源ラインに並列に挿入された並列トランス40と直列に接続された直列トランス50と双方向に電力変換できる並列補償コンバータ10と双方向に電力変換できる直列補償インバータ20と電力貯蔵媒体30と並列補償コンバータを制御する並列補償コンバータ制御回路100と直列補償インバータ制御回路200とからなる直並列補償方式瞬低対策システムと、電力系統60と、重要負荷70とからなる無停電電源システムにおいて、該瞬低対策システムと電力系統60の間に、電力系統側の開放事故の発生を検出したときに両者を遮断するスイッチ80を設けた。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 電力系統と、該電力系統から給電され電力系統の瞬時電圧低下(以下、瞬低という)を許容しない負荷と、前記電力系統と前記負荷との間に設けた電源ラインに並列に挿入された並列トランスと電源ラインに直列に接続された直列トランスと前記並列トランスに接続された双方向に電力変換できるPWM制御コンバータ(以下、並列補償コンバータという)と前記直列トランスに接続された双方向に電力変換できるPWM制御インバータ(以下、直列補償インバータという)と前記並列補償コンバータと前記直列補償インバータの間に接続された電力貯蔵媒体と前記並列補償コンバータを制御する並列補償コンバータ制御回路と前記直列補償インバータを制御する直列補償インバータ制御回路とから構成され電力系統の瞬低に対応する直並列補償方式瞬時電圧低下対策システム(以下、直並列補償方式瞬低対策システムという)とを有し、前記直並列補償方式瞬低対策システムと前記電力系統の間に、電力系統側の開放事故の発生を検出したときに前記電力系統と前記直並列補償方式瞬低対策システムとの間を遮断するスイッチを設けた無停電電源システム。

【請求項2】 直並列補償方式瞬低対策システムの上流側の開放を検出する上流側開放検出回路と、並列補償コンバータの制御モードを電圧制御モードと電流制御モードとに切り替える電流／電圧制御モード切替器を設け、前記電力系統と前記直並列補償方式瞬低対策システムとの間を遮断する前記スイッチの確実な開放を検出した後に、前記並列補償コンバータの制御モードを電流制御モードから電圧制御モードに変更するようにした請求項1に記載の無停電電源システム。

【請求項3】 電力系統側の開放事故の発生を、直並列補償方式瞬低対策システムの入力電圧の周波数の低下あるいは電圧低下により検出する請求項1または請求項2に記載の無停電電源システム。

【請求項4】 電力系統と、該電力系統から給電され電力系統の瞬低を許容しない負荷と、前記電力系統と前記負荷との間に設けた電力系統の瞬低に対応する直並列補償方式瞬低対策システムと、前記直並列補償方式瞬低対策システムに並列に設けられ前記電力系統と連系して常時運転される発電機とからなる無停電電源システムにおいて、前記直並列補償方式瞬低対策システムは、電源ラインに並列に挿入された並列トランスと、電源ラインに直列に接続された直列トランスと、前記並列トランスに接続された双方向に電力変換できる並列補償コンバータと、前記直列トランスに接続された双方向に電力変換できる直列補償インバータと、前記並列補償コンバータと前記直列補償インバータの間に接続された電力貯蔵媒体とから構成され、前記直並列補償方式瞬低対策システムおよび前記発電機の上流側に前記電力系統の瞬低時に前記電力系統と前記直並列補償方式瞬低対策システムおよ

び前記発電機の間を高速に遮断する高速遮断システムを設けた無停電電源システム。

【請求項5】 前記高速遮断システムが、前記発電機の瞬時電力を検出して瞬時電力が設定値を超えたときに遮断動作を行う請求項4に記載の無停電電源システム。

【請求項6】 前記並列補償コンバータの容量を、少なくとも電力貯蔵媒体の充電に必要な容量以上、例えば重要負荷容量の15%以上とする請求項4または請求項5に記載の無停電電源システム。

10 【請求項7】 前記並列補償コンバータの容量を、重要負荷の不平衡を補償する必要がある場合は、少なくとも電力貯蔵媒体の充電に必要な容量および重要負荷の不平衡を補償する容量の合計値以上とする請求項4または請求項5に記載の無停電電源システム。

【請求項8】 前記並列補償コンバータの容量を、重要負荷の高調波を補償する必要がある場合には、少なくとも電力貯蔵媒体の充電に必要な容量および重要負荷の高調波を補償する容量の合計値以上とする請求項4または請求項5に記載の無停電電源システム。

20 【請求項9】 前記並列補償コンバータの容量を、重要負荷の不平衡および高調波を補償する必要がある場合には、少なくとも電力貯蔵媒体の充電に必要な容量および重要負荷の不平衡を補償する容量ならびに重要負荷の高調波を補償する容量の合計値以上とする請求項4または請求項5に記載の無停電電源システム。

【請求項10】 前記直列補償インバータの容量を、少なくとも高速遮断システムにより限定された発電機の電圧低下を補償するに足る容量以上、例えば重要負荷容量の40%以上とする請求項4または請求項5に記載の無停電電源システム。

30 【請求項11】 前記電力貯蔵媒体の出力容量を、少なくとも高速遮断システムによる限定された発電機の電圧低下を補償するに足る出力容量以上、例えば重要負荷容量の40%以上とする請求項4または請求項5に記載の無停電電源システム。

【請求項12】 前記電力貯蔵媒体のエネルギー容量を、少なくとも(電力系統の短絡事故発生から高速遮断システムが開放する時間+高速遮断システムが開放し発電機電圧が定格まで回復する時間)×前記高速遮断システムによる限定された発電機の電圧低下を補償するに足る出力容量以上とする請求項4または請求項5に記載の無停電電源システム。

40 【請求項13】 前記スイッチの確実な開放を検出した後に、前記スイッチが開放した瞬間における入力電圧および入力周波数を時限後に基準電圧および基準周波数にするために必要な並列補償コンバータが出力すべき電流の目標値を演算しこの目標電流に基づき並列補償コンバータを制御する入力電圧制御演算回路を設けた請求項1に記載の無停電電源システム。

50 【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】本発明は、電源ラインに並列に挿入された並列トランスと、電源ラインに直列に接続された直列トランスと、前記並列トランスに接続された双方向に電力変換できる並列補償コンバータと、前記直列トランスに接続された双方向に電力変換できる直列補償インバータと、前記並列補償コンバータと前記直列補償インバータの間に接続された電力貯蔵媒体と、前記並列補償コンバータを制御する並列補償コンバータ制御回路と、前記直列補償インバータを制御する直列補償イン

【0002】

【従来の技術】従来、電源ライン電圧の瞬低を許容しない負荷へ無停電で電力を供給する電力供給システムとして、図13に示す無停電電源装置を用いた電力供給システムがある。図13は、従来の直並列補償方式瞬低対策システムを用いた電力供給システムの構成を示すブロック図である。この電力供給システムは、瞬低を許容しない負荷(以下、重要負荷という)70と、該重要負荷に電力を供給する電力系統60と、電力系統60から重要負荷70に電力を供給する電源ラインに一次巻線が並列に接続された並列トランス40と、電源ラインに一次巻線が直列に接続された直列トランス50と、前記並列トランスの二次巻線に接続された双方向に電力変換できる並列補償コンバータ10と、前記直列トランスの二次巻線に接続された双方向に電力変換できる直列補償インバータ20と、電力貯蔵媒体30と、前記並列補償コンバータと前記直列補償インバータにより共用される直流ライン(以下、「直流中間回路」という)の電圧を検出し直流中間回路電圧検出値EDCを出力する直流中間回路電圧検出回路(VSDC)35と、並列補償コンバータ10の出力電流を検出し並列補償コンバータ出力電流検出値Icを出力する並列補償コンバータ出力電流検出回路(CTC)63と、電源ラインに流れる負荷電流を検出し負荷電流検出値ILを出力する負荷電流検出回路(CTL)65と、直並列補償方式瞬低対策システムの入力電圧を検出し入力電圧検出値Viを出力する入力電圧検出回路(PTI)67と、前記並列補償コンバータ10を制御する並列補償コンバータ制御回路100と、前記直列補償インバータ20の動作を制御する直列補償インバータ制御回路200から構成される。

【0003】このような電力供給システムにおいて、電力系統に発生する瞬低に対する対策として、並列補償コンバータ10を、瞬低補償対象である重要負荷70のフィード(電源ライン)に並列トランス40を介して並列に接続し、直列補償インバータ20を直列トランス50を介して直列に接続し、並列補償コンバータ10と直列

補償インバータ20との間の直流ラインに電力貯蔵媒体30を接続して直並列補償方式瞬低対策システムを構成している。

【0004】このシステムは、直列トランス50を介して、直列補償インバータ20の出力電圧を電源ラインの電圧に補償電圧として直接加えることによって重要負荷70に印加される電圧を重要負荷の定格電圧に補償している。すなわち、電源ラインの電圧が定格電圧より不足する場合はその不足分を直列補償インバータ20で発生させ直列トランス50を介してその電圧を電源ラインの電圧に重畳することによって定格電圧を維持している。一方、電源ラインの電圧が定格電圧より高い場合は、超過分の電圧を反転させた電圧を直列補償インバータ20で発生させ直列トランス50を介してその電圧を電源ラインの電圧に重畳することによって定格電圧に維持している。

【0005】このシステムでは、電源ラインで不足する分のエネルギーは電力貯蔵媒体30から供給される。すなわち、電源ラインの電圧が定格電圧より低い場合は直列トランス50と直列インバータ20を介して電力貯蔵媒体30から電力を供給して重要負荷70の定格電圧を維持することができる。

【0006】さらに、並列補償コンバータ10は、直列補償インバータ20の電圧補償動作に伴い電源ラインとの間でエネルギーの授受が発生したときに、その電力の供給又は回生を行うとともに、重要負荷の無効電流および不平衡電流(逆相電流)ならびに高調波電流を補償するアクティブフィルタとしても動作する。

【0007】つぎに、直並列補償方式瞬低対策システムによる並列補償コンバータ10の制御方法の概要を図14を用いて説明する。図14は図13中の並列補償コンバータ制御回路100の構成を示す図である。

【0008】並列補償コンバータ制御回路100は、直流中間回路電圧補償電流演算回路110と、負荷電流補償電流演算回路120と、並列補償コンバータ出力電流制御演算回路130と、並列補償コンバータ出力電圧指令演算回路140と、PWM制御回路150と、キャリア信号発生回路155と、ゲートドライブ回路160を有して構成される。

【0009】直流中間回路電圧補償電流演算回路110は、直流中間回路電圧目標値EDC*と直流中間回路電圧検出値EDCから直流中間回路電圧を一定にするのに必要な並列補償コンバータ10から出力すべき有効電流に関する信号(以下、直流中間回路電圧補償有効電流信号という)を演算する。

【0010】負荷電流補償電流演算回路120は、負荷電流検出値ILと入力電圧検出値Viから負荷に流入する負荷電流の無効成分および高調波成分ならびに逆相成分を抽出した演算値と、直流中間回路電圧補償電流演算回路110から出力された直流中間回路電圧補償有効電流

信号から、並列補償コンバータ10が出力すべき負荷電流の無効成分および高調波成分ならびに逆相成分を相殺するのに必要な電流ならびに直流中間回路電圧を一定に保つのに必要な電流（以下、並列補償コンバータ出力電流目標値信号という）を演算する。

【0011】並列補償コンバータ出力電流制御演算回路130は、並列補償コンバータ出力電流目標値信号と並列補償コンバータ出力電流検出値 I_c から両者の偏差をゼロにするために必要な並列補償コンバータ出力電圧の変化分（以下、並列補償コンバータ出力電圧変化分指令信号という）を演算する。

【0012】並列補償コンバータ出力電圧指令演算回路140は、並列補償コンバータ出力電圧変化分指令信号と入力電圧検出値 V_i から並列補償コンバータ10の出力電圧指令信号を演算する。

【0013】PWM制御回路150は、並列補償コンバータ10の出力電圧指令信号とキャリア信号発生回路155からのキャリア信号との比較を行い、並列補償コンバータ10を構成するスイッチング素子ブリッジのスイッチング信号を出力する。

【0014】ゲートドライブ回路160は、このスイッチング信号に基づきスイッチング素子ブリッジに駆動パワーを供給する。

【0015】以上の構成を有する並列補償コンバータ制御回路100の制御動作により、並列補償コンバータ10から負荷電流の無効成分および高調波成分ならびに逆相成分を相殺するのに必要な電流、および直流中間回路電圧を一定に保つのに必要な電流が出力され、その結果、負荷電流の無効成分および高調波成分ならびに逆相成分が相殺され負荷電流の品質が向上するとともに、直流中間回路電圧も目標値に保たれる。

【0016】並列補償コンバータ10の具体的な構成および制御方法を並列補償コンバータ制御回路100の具体的な構成図である図15を用いて以下に詳述する。

【0017】直流中間回路電圧補償電流演算回路110は、減算器111と直流中間回路電圧制御回路AVR(EDC)112とから構成される。減算器111において、直流中間回路電圧検出値EDCから直流中間回路電圧目標値EDC*を減算した偏差の信号を生成し、例えば、PI制御回路からなる直流中間回路電圧制御回路112に入力し、その出力を直流中間回路電圧を一定にするための並列補償コンバータ10から出力すべき直流中間回路電圧補償有効電流信号にする。

【0018】負荷電流補償電流演算回路120は、3相2相変換回路(3 ϕ /2 ϕ)121と、基準信号発生回路122と、正相回転座標変換回路(VD)123と、交流成分抽出回路124と、加算器125と、正相逆回転座標変換回路(VD⁻¹)126と、2相3相変換回路(2 ϕ /3 ϕ)127を有して構成される。交流成分抽出回路124は、ローパスフィルタ(LPF)1241

と減算器1242とから構成されるが、これに代えてハイパスフィルタによって構成しても良い。

【0019】3相2相変換回路121には、負荷電流R相検出値 I_{LR} 、負荷電流S相検出値 I_{LS} 、負荷電流T相検出値 I_{LT} が入力され、2相交流である α - β 座標軸に変換する。以下この変換された信号を負荷電流 α 成分信号、負荷電流 β 成分信号という。

【0020】基準信号発生回路122は、入力電圧R相検出値 V_{iR} 、入力電圧S相検出値 V_{iS} 、入力電圧T相検出値 V_{iT} が入力され、入力電圧に同期した基準正弦波信号 $\sin \omega t$ および基準余弦波信号 $\cos \omega t$ を出力する。

【0021】正相回転座標変換回路123は、負荷電流 α 成分信号、負荷電流 β 成分信号、基準正弦波信号 $\sin \omega t$ および基準余弦波信号 $\cos \omega t$ から負荷電流を入力電圧と同一速度で同一方向に回転する直交正相回転座標変換軸(d-q座標軸)を基準にして座標変換し、正相二軸成分の直流量として分離検出する。以下この変換された信号を負荷電流d成分信号、負荷電流q成分信号という。なお、このd成分信号およびq成分信号の直流成分は基本波有効成分および基本波無効成分を示し、交流成分は高調波成分および逆相成分(不平衡成分)を示すことは公知の事実である。

【0022】今、負荷電流のうち補償したい電流は、高調波成分および不平衡成分ならびに無効電流であり、これらの成分を以下のように抽出する。交流成分抽出回路124において、負荷電流d成分信号からローパスフィルタ1241により直流成分を抽出し、この信号を負荷電流d成分信号から減算器1242により減算して交流成分を抽出する。

【0023】この結果出力される信号(以下、負荷電流d成分交流信号という)は負荷電流d成分信号の交流成分であり、負荷電流有効成分のうち基本波成分以外の成分すなわち、不平衡成分、高調波成分を抽出した信号である。

【0024】負荷電流d成分交流信号と直流中間回路電圧補償有効電流信号を加算器125で加算して、並列補償コンバータ10から出力すべきd-q座標軸におけるd成分電流信号(以下、負荷電流d成分処理信号という)とする。一方、負荷電流q成分信号はフィルタ操作を行わないので無効電流、不平衡成分、高調波成分を示す信号である。

【0025】以上の負荷電流d成分処理信号および負荷電流q成分信号を、基準正弦波信号 $\sin \omega t$ および基準余弦波信号 $\cos \omega t$ を用いて、正相逆回転座標変換回路126および2相3相変換回路127によりd-q座標軸から3相交流座標軸に変換し、並列補償コンバータ10が出力すべき負荷電流の無効成分および高調波成分ならびに逆相成分を相殺することならびに直流中間回路を一定に保つのに必要なR相電流信号およびT相電流

信号（以下、並列補償コンバータR相出力電流目標値信号ICR*、並列補償コンバータT相出力電流目標値信号ICT*という）を出力する。

【0026】並列補償コンバータ出力電流制御演算回路130は、減算器131Rと、並列補償コンバータR相出力電流制御回路（ARC（IC））132Rと、R相フィードフォワード電圧出力回路（FF）133Rと、加算器134Rと、減算器131Tと、並列補償コンバータT相出力電流制御回路（ARC（IC））132Tと、T相フィードフォワード電圧出力回路（FF）133Tと、加算器134Tと、減算器135とから構成される。

【0027】減算器131Rは、並列補償コンバータR相出力電流目標値信号ICR*と並列補償コンバータR相出力電流検出値ICRが入力され、偏差を出力する。減算器131Tは、並列補償コンバータT相出力電流目標値信号ICT*と並列補償コンバータT相出力電流検出値ICTが入力され、偏差を出力する。

【0028】並列補償コンバータR相出力電流制御回路132Rは、並列補償コンバータR相出力電流目標値信号ICR*と並列補償コンバータR相出力電流検出値ICRの偏差から並列補償コンバータR相出力電圧の変化分（以下、並列補償コンバータR相出力電圧変化分指令信号という）を演算する。また、並列補償コンバータT相出力電流制御回路132Tは、並列補償コンバータT相出力電流目標値信号ICT*と並列補償コンバータT相出力電流検出値ICTの偏差から並列補償コンバータT相出力電圧の変化分（以下、並列補償コンバータT相出力電圧変化分指令信号という）を演算する。

【0029】2相3相変換回路127から出力された並列補償コンバータR相出力電流目標値信号ICR*は、R相フィードフォワード電圧出力回路133Rを介して加算器134Rに入力され、並列補償コンバータR相出力電圧変化分指令信号と加算される。2相3相変換回路127から出力された並列補償コンバータT相出力電流目標値信号ICT*は、T相フィードフォワード電圧出力回路133Tを介して加算器134Tに入力され、並列補償コンバータT相出力電圧変化分指令信号と加算される。

【0030】減算器135には、フィードフォワード信号が加算された並列補償コンバータR相出力電圧変化分指令信号（以下、並列補償コンバータR相出力電圧変化分指令処理信号という）およびフィードフォワード信号が加算された並列補償コンバータT相出力電圧変化分指令信号（以下、並列補償コンバータT相出力電圧変化分指令処理信号という）が入力され、ゼロから並列補償コンバータR相出力電圧変化分指令処理信号および並列補償コンバータT相出力電圧変化分指令処理信号を減算してS相出力電圧の変化分（以下、並列補償コンバータS相出力電圧変化分指令処理信号という）を生成する。

10

20

30

40

50

【0031】減算器131Rおよび並列補償コンバータR相出力電流制御回路132Rに並列に接続されたR相フィードフォワード電圧出力回路133Rと、減算器131Tおよび並列補償コンバータT相出力電流制御回路132Tに並列に接続されたT相フィードフォワード電圧出力回路133Tは、省略することができる。フィードフォワード電圧出力回路133R、133Tは、並列補償コンバータR相出力電流目標値および並列補償コンバータT相出力電流目標値になるための並列補償コンバータR相出力電圧の変化分およびT相出力電圧の変化分を並列トランスのリアクトル分（L）および抵抗分（R）からあらかじめ演算して、並列補償コンバータ10の応答性を高めるためのもので、LS+R（Sは微分器）で実現できるが、必須の構成ではない。

【0032】並列補償コンバータ出力電圧指令演算回路140は、並列補償コンバータR相出力電圧変化分指令処理信号と入力電圧R相検出値ViRが入力される加算器141Rと、並列補償コンバータS相出力電圧変化分指令処理信号と入力電圧S相検出値ViSが入力される加算器141Sと、並列補償コンバータT相出力電圧変化分指令処理信号と入力電圧T相検出値ViTが入力される加算器141Tから構成され、それぞれの入力を加算して並列補償コンバータの各相の出力電圧指令信号を生成する。

【0033】PWM制御回路150Rは、並列補償コンバータのR相出力電圧指令信号とキャリア信号発生回路155からのキャリア信号との比較を行い、並列補償コンバータ10を構成するR相スイッチング素子ブリッジのスイッチング信号を出力する。PWM制御回路150Sは、並列補償コンバータのS相出力電圧指令信号とキャリア信号発生回路155からのキャリア信号との比較を行い、並列補償コンバータ10を構成するS相スイッチング素子ブリッジのスイッチング信号を出力する。PWM制御回路150Tは、並列補償コンバータのT相出力電圧指令信号とキャリア信号発生回路155からのキャリア信号との比較を行い、並列補償コンバータ10を構成するT相スイッチング素子ブリッジのスイッチング信号を出力する。

【0034】ゲートドライブ回路160R、160S、160Tは、このスイッチング信号に基づいて各相のスイッチング素子ブリッジに駆動パワーを供給する。

【0035】また、直並列補償方式瞬低対策システムは、その電力貯蔵媒体30の容量の関係上、補償時間が限定されてしまう。この欠点を補うために、補償時間が長いガスエンジンまたはガスタービンで駆動される発電機とセットで設置されるのが一般的である。

【0036】すなわち、図16に示すように、ガスエンジンまたはガスタービンで駆動される発電機69を電力系統10と遮断器90を介して連系させている。

【0037】電力系統60の短絡事故等による瞬低が発

生すると、電力系統電圧の低下または電力系統周波数の低下により電力系統の瞬低を検出した瞬低検出回路95は、遮断器90に遮断指令を出力する。遮断指令を受けた遮断器90は開放し、電力系統と分離された発電機69は自立運転に移行し重要負荷70に電力を供給する。なお、電力系統60の短絡事故等発生から遮断器90の開放までは通常数秒程度を必要とし、遮断器90の開放により自立運転に移行した発電機69が定格電圧に戻るまで通常数秒程度を必要とする。

【0038】電源ラインの電圧は、電力系統60の短絡事故等発生から遮断器90の開放までの時間と、自立運転に移行した発電機69が定格電圧に戻るまでの時間低下することになり、この低下した電圧は直並列補償方式瞬低対策システムにより補償され重要負荷は定格電圧が維持される。

【0039】上記の直並列補償方式瞬低対策システムの動作時の電流および電力の流れを、図17～図21を用いて以下に説明する。図17～図21は、ガスエンジンまたはガスタービンにより常時運転される発電機69と組み合わせた直並列補償方式瞬低対策システムの各部の電流および電力の流れを示す図である。図17は短絡事故（瞬低）発生時の電流および電力の流れ図、図18は遮断器開放直後の電流および電力の流れ図、図19は遮断器開放後発電機電圧がある程度回復したときの電流および電力の流れ図、図20は遮断器開放後発電機電圧が回復したときの電流および電力の流れ図、図21は遮断器開放後発電機電圧が回復してしばらくたったときの電流および電力の流れ図である。

【0040】図17を用いて電力系統60に短絡事故（瞬低）が発生した場合の電流および電力の流れを説明する。電力系統に短絡事故（瞬低）が発生すると、電力系統60の電源から事故点に向かって電力系統短絡電流 I_{ps} が流入し、それに伴い電力系統短絡電力 P_{ps} が事故点に供給される。

【0041】発電機69からの電流の大半は、発電機短絡電流 I_{gs} として事故点へ流入し、それに伴い発電機電力の大半である発電機短絡電力 P_{gs} が事故点に供給される。したがって、発電機69の出力電圧は重要負荷の定格電圧より低下することとなり電源ライン電圧も重要負荷の定格電圧より低下する。

【0042】直列補償インバータ20は、電源ラインの電圧を重要負荷の定格電圧に維持するために、入力電圧が重要負荷の定格電圧より低下した分に当たる電圧に相当する電圧を出力し直列トランス50を介して入力電圧である発電機69の出力電圧に直列に重畳させる。

【0043】重要負荷70には直列トランス50を介した直列補償インバータ20の電圧と発電機69の出力電圧が合計された定格電圧がかかり、重要負荷70のインピーダンスに見合った電流が流入する。この電流は発電機69→直列トランス50→重要負荷70→発電機69

のような電流閉ループを構成している。以下この電流を「発電機重要負荷電流 I_{gl} 」という。

【0044】今、例えば短絡事故（瞬低）が発生した瞬間に発電機69の出力電圧が重要負荷の定格電圧に対して70%に低下すると、発電機の出力電圧に直列補償インバータ20から定格電圧の30%を直列トランス50を介して重畳させることによって、重要負荷70には定格電圧100%の電圧が維持される。

【0045】この場合、発電機69が重要負荷70に供給する電力（以下、「発電機重要負荷電力 P_{gl} 」という）は、重要負荷70の電力（以下、「重要負荷電力 P_L 」という）の70%であり、直列補償インバータ20から重要負荷70に供給する電力（以下、「直列補償インバータ出力電力 P_i 」という）は、重要負荷電力 P_L の30%である。重要負荷には発電機重要負荷電力 P_{gl} と直列補償インバータ出力電力 P_i により必要な電力がまかなわれている。

【0046】なお、直列トランス50の一次巻線に、発電機重要負荷電流 I_{gl} が流れ、二次巻線を介して直列補償インバータ出力電流 I_i が流れている。

【0047】並列補償コンバータ10は、直流中間回路電圧を一定にするため、電力貯蔵媒体30への充電電力容量、例えば、重要負荷電力 P_L の15%程度の電力を入力から流入するように制御され、その結果並列補償コンバータ電流 I_c が流入し、これに伴い並列補償コンバータ電力 P_c が直流中間回路に流入する。なお、この並列補償コンバータ電流 I_c は、並列補償コンバータ10→発電機69→並列補償コンバータ10の電流閉ループを構成している。

【0048】電力貯蔵媒体30は、直列補償インバータ出力電力 P_i と並列補償コンバータ電力 P_c の差に相当する分の電力（例えば、この例では、重要負荷電力の15%程度）を供給する。言い換えると、重要負荷電力の30%に相当する電力である直列補償インバータ出力電力 P_i の半分程度が、電力貯蔵媒体30から電力貯蔵媒体電力 P_{es} として出力され、残りの半分程度は、並列補償コンバータ電力 P_c の源である発電機69から供給されていることになる。

【0049】なお、発電機69から出力される電流（以下、「発電機電流 I_g 」という）は、発電機短絡電流 I_{gs} 、発電機重要負荷電流 I_{gl} 、並列補償コンバータ電流 I_c の合計であり、発電機69から出力される電力（以下、「発電機電力 P_g 」という）は発電機短絡電力 P_{gs} 、発電機重要負荷電力 P_{gl} 、並列補償コンバータ電力 P_c の合計である。

【0050】以上の現象は、電力系統の短絡事故の発生から遮断器90が開放されるまでの数秒間継続する。

【0051】図18を用いて、遮断器90の開放直後の電流および電力の流れを説明する。遮断器90が開放されると発電機短絡電流 I_{gs} が遮断され、発電機短絡電力

P_{gs} も遮断されるので、発電機69の過負荷が解消されるのみで、その他の電流および電力の流れは上記と変わらない。

【0052】図19を用いて、遮断器90の開放後発電機電圧がある程度（定格電圧の90%）回復したときの電流および電力の流れを説明する。遮断器90が開放されると、発電機短絡電流 I_{gs} が遮断され、発電機短絡電力 P_{gs} も遮断されるので、発電機69の過負荷が解消されるとともに、数秒間程度をかけて発電機69の電圧はある程度復帰する。遮断器90が開放されてから発電機電圧が上昇するに伴い直列補償インバータ20から重畳させる電圧は減少する。この結果、発電機重要負荷電力 P_{gl} が上昇し、直列補償インバータ出力電力 P_i が減少し、その合計である重要負荷電力 P_L は一定であり、重要負荷に必要な電力がまかなわれる。直列補償インバータ出力電力 P_i が並列補償コンバータ電力 P_c より減少すると、電力貯蔵媒体30へその差の電力が電力貯蔵媒体電力 P_{es} として流入することになり、電力貯蔵媒体30は失った電力が充電される。

【0053】図20を用いて、遮断器90が開放された後、発電機電圧が回復（定格電圧の95%）したときの電流および電力の流れを説明する。電力フローは、基本的に図19に示した遮断器90の開放後発電機電圧がある程度回復したときと同じである。違うところは、発電機電圧の更なる上昇に伴い、発電機重要負荷電力 P_{gl} が更に増加し、直列補償インバータ出力電力 P_i が更に減

少する。また、並列補償コンバータ電力 P_{cl} は変わらないので、並列補償コンバータ電力 P_c と発電機重要負荷電力 P_{gl} との合計である発電機電力 P_g は更に増える。並列補償コンバータ電力 P_c が不変で直列補償インバータ出力電力 P_i が減少すると、電力貯蔵媒体電力30へ供給される（充電方向）電力が増え電力貯蔵媒体30の充電時間を短縮させる。

【0054】図21を用いて、遮断器90が開放された後、発電機電圧が回復してしばらくたったときの電流と電力の流れを説明する。遮断器90が開放された後、発電機電圧が回復してしばらくたつと、電力貯蔵媒体30の充電が完了し、並列補償コンバータ10は直流中間回路電圧を一定に保つのに必要な電力すなわち直列補償インバータ出力電力 P_i と同じ電力を入力から流入するように制御される。この結果、並列補償コンバータ電力 P_c は減少し、これに伴い発電機電力 P_g が減少し、重要負荷電力 P_L に相当する電力となり、発電機69および直並列補償方式瞬低対策システムは定常状態に移行する。

【0055】上記図17から図21までに示した、従来の直並列補償方式瞬低対策システムにおける、直列補償インバータ出力電力 P_i と、並列補償コンバータ電力 P_c の状態などをまとめて一覧表として表1に示した。この表において、電圧は定格電圧のパーセンテージで、電力は負荷電力のパーセンテージでそれぞれ示してある。

【0056】

【表1】

図面	図17	図18	図19	図20	図21
項目	短絡事故発生時	遮断器解放直後	遮断器開放後 発電機電圧が ある程度 回復した時	遮断器解放後 発電機電圧が 回復した時	遮断器解放後 発電機電圧が 回復して 暫くたった時
入力電圧	70%	70%	90%	95%	95%
直列補償 インバータ 出力電圧	30%	30%	10%	5%	5%
負荷電圧	100%	100%	100%	100%	100%
発電機重要 負荷電力 P_{GL}	70%	70%	90%	95%	95%
直列補償 インバータ 出力電力 P_i	30%	30%	10%	5%	5%
負荷電力 P_L	100%	100%	100%	100%	100%
発電機 短絡電力	大きい	0	0	0	0
並列補償 コンバータ 電力 P_c	15%(流入)	15%(流入)	15%(流入)	15%(流入)	5%(流入)
発電機 電力	大きい	85%	105%	110%	100%
電力貯蔵 媒体電力	15%(放電)	15%(放電)	5%(充電)	10%(充電)	0

【0057】従来の直並列補償方式瞬低対策システムを用いた回路構成では、系統の完全な停電、電力系統の断線、上流側遮断器の開放等の上流に開放事故が発生すると、重要負荷に電力を供給できなくなる問題がある。すなわち、上流側に開放事故が発生した場合の電流および電力の流れを、図22、図23を用いて説明する。

【0058】直並列補償方式瞬低対策システムの上流に開放事故が発生する前に電力系統の電圧が例えば重要負荷の定格電圧の95%だったとすると、直並列補償方式瞬低対策システムの入力電圧が95%であることから、直列補償インバータ20に重要負荷の定格電圧の5%の電圧を発生させ、直列トランス50を介して入力電圧に重畳させ重要負荷70には定格電圧の100%の電圧を確立している。

【0059】上流に開放事故が発生すると、図22に示すように、重要負荷70には、並列補償コンバータ10が電流の供給源になり、並列補償コンバータ10→直列トランス50→重要負荷70→並列補償コンバータ10の閉ループを形成する。並列補償コンバータ10は重要負荷の定格電圧の95%の電圧を確立しているので重要負荷電力 P_L の95%を供給する。直列補償インバータ20は重要負荷の定格電圧の5%の電圧を確立しているので重要負荷電力 P_L の5%を供給する。

【0060】直列補償インバータ20の出力電流 I_i

*は、直列トランス50の二次巻線を介し閉ループを構成している。

【0061】このように、上流開放事故発生時には、電力貯蔵媒体30は、並列補償コンバータ10および直列補償インバータ20へ電力貯蔵媒体電力 P_{es} を供給する。これはちょうど重要負荷電力 P_L の100%に相当する。したがって、電力貯蔵媒体30の電圧が急激に低下する。

【0062】直流中間回路の電圧を一定に保つために、並列補償コンバータ10は、並列補償コンバータ制御回路100の動作により電源ラインから電力を吸収する動作を行おうとする。このため並列補償コンバータ10の出力電圧は低下もしくは周波数が遅れるようになる。通常、並列補償コンバータ10には電圧低下もしくは周波数低下の場合に自動的に作動を停止する自己防衛機能を備えている。

【0063】図23に示すように、電圧低下もしくは周波数低下が発生すると、並列補償コンバータ10はその自己防衛機能により停止する。並列補償コンバータ10が停止すると、前述の電流の閉回路（並列補償コンバータ10→直列トランス50→重要負荷70→並列補償コンバータ10の閉ループ）を形成できないので、負荷に電力を供給できなくなる。すなわち上流の開放事故があると負荷へは電力が供給できなくなるといった欠点があ

る。

【0064】ガスエンジンまたはガスタービンによって運転される発電機69が設けられている場合で、短絡事故が発電機に近い場所で生じた場合の各部の電流および電力の流れを、図24から図26を用いて説明する。図24に示すように、発電機69に近い個所で電力系統に短絡事故が発生すると、事故点における短絡電流は電力系統の電源および電源から事故点までのインピーダンスと、発電機および発電機から事故点までのインピーダンスの比の逆数により事故点における短絡電流は案分されるから、発電機短絡電流 I_{gs} は相当大きい値になり、発電機69はより厳しい過電流又は過負荷状況に陥ることになる。

【0065】このため、図25に示すように、遮断器90の開放が間に合わず、過電流や過負荷時、またはガスタービンと発電機を接続するシアピンが破断するなどによる自己防衛機能により発電機69がトリップし、図示していない発電機69と電源ラインとの間に設置されている遮断器が開放する。

【0066】また、直並列補償方式瞬低対策システムにおいては、短絡事故発生時、発電機69は発電機短絡電力 P_{gs} ばかりか発電機重要負荷電力 P_{gl} および並列補償コンバータ電力 P_c も供給する必要がある、発電機69の過電流や過負荷を助長する結果となり、自己防衛機能により発電機69がトリップする可能性が更に高くなる。

【0067】図26に示すように、発電機69がトリップすると、発電機69に設置されている遮断器が開放し、電力系統の電源と発電機69間の遮断器90も開放しているので、直並列補償方式瞬低対策システムの上流開放モードが発生し、図22および図23を用いて説明に示したと同様の理由により、並列補償コンバータ10は自己防衛機能により停止し、その結果、重要負荷に電力を供給できなくなる。

【0068】また、直並列補償方式瞬低対策システムを構成するインバータおよびコンバータの変換器ならびに電力貯蔵媒体は、非常に高価であるとともに、容量の増大に伴い体積が大きくなり、広い設置スペースを要するという問題がある。

【0069】

【発明が解決しようとする課題】本発明は、上記問題に鑑み、上流開放モード発生時にも重要負荷へ電力供給することができる直並列補償方式瞬低対策システムを提供することを目的とする。

【0070】さらに、本発明は、ガスエンジンまたはガスタービンで駆動される発電機とセットで設置される直並列補償方式瞬低対策システムにおいて、電力系統に短絡事故等（瞬低）発生時に発電機の自己防衛機能が働く前に発電機を電力系統から分離し自立運転に移行させることにより、直並列補償方式瞬低対策システムの上流側

の開放モードの発生を防止し、重要負荷に安定して電力を供給することができる直並列補償方式瞬低対策システムを提供することを目的とする。

【0071】さらに、本発明は、ガスエンジンまたはガスタービンにより常時運転される発電機と組み合わせた直並列補償方式瞬低対策システムにおいて、並列補償コンバータ、直列補償インバータおよび電力貯蔵媒体の容量を最適化することにより、安価でスペースメリットがある直並列補償方式瞬低対策システムを提供することを目的とする。

【0072】

【課題を解決するための手段】上記課題を解決するために、本発明は、電力系統と、該電力系統から給電され電力系統の瞬低を許容しない負荷と、前記電力系統と前記負荷との間に設けた電源ラインに並列に挿入された並列トランスと電源ラインに直列に接続された直列トランスと前記並列トランスに接続された双方向に電力変換できる並列補償コンバータと前記直列トランスに接続された双方向に電力変換できる直列補償インバータと前記並列補償コンバータと前記直列補償インバータの間に接続された電力貯蔵媒体と前記並列補償コンバータを制御する並列補償コンバータ制御回路と前記直列補償インバータを制御する直列補償インバータ制御回路とから構成され電力系統の瞬低に対応する直並列補償方式瞬低対策システムにおいて、前記直並列補償方式瞬低対策システムと前記電力系統の間に、電力系統側の開放事故の発生を検出したときに前記電力系統と前記直並列補償方式瞬低対策システムとの間を遮断するスイッチを設けて無停電電源システムを構成した。

【0073】本発明は、上記無停電電源システムにおいて、直並列補償方式瞬低対策システムの上流側の開放を検出する上流側開放検出回路と、並列補償コンバータの制御モードを電圧制御モードと電流制御モードとに切り替える電流／電圧制御モード切替器を設け、前記電力系統と前記直並列補償方式瞬低対策システムとの間を遮断する前記スイッチの確実な開放を検出した後に、前記並列補償コンバータの制御モードを電流制御モードから電圧制御モードに変更するようにした。

【0074】本発明は、上記無停電電源システムにおいて、電力系統側の開放事故の発生を、直並列補償方式瞬低対策システムの入力電圧の周波数の低下あるいは電圧低下により検出するようにした。

【0075】本発明は、電力系統と、該電力系統から給電され電力系統の瞬低を許容しない負荷と、前記電力系統と前記負荷との間に設けた電力系統の瞬低に対応する直並列補償方式瞬低対策システムと、前記直並列補償方式瞬低対策システムに並列に設けられ前記電力系統と連系して常時運転される発電機とからなる無停電電源システムにおいて、前記直並列補償方式瞬低対策システムは、電源ラインに並列に挿入された並列トランスと、電

10

20

30

40

50

源ラインに直列に接続された直列トランスと、前記並列トランスに接続された双方向に電力変換できる並列補償コンバータと、前記直列トランスに接続された双方向に電力変換できる直列補償インバータと、前記並列補償コンバータと前記直列補償インバータの間に接続された電力貯蔵媒体と、前記並列補償コンバータを制御する並列補償コンバータ制御回路と、前記直列補償インバータの制御する直列補償インバータ制御回路とから構成され、前記直並列補償方式瞬低対策システムおよび前記発電機の上流側に前記電力システムの瞬低時に前記電力システムと前記直並列補償方式瞬低対策システムおよび前記発電機の間を高速に遮断する高速遮断システムを設けて無停電電源システムを構成した。

【0076】本発明は、上記無停電電源システムにおいて、前記高速遮断システムが、前記発電機の瞬時電力を検出して瞬時電力が設定値を超えたときに遮断動作を行うようにした。

【0077】本発明は、上記無停電電源システムにおいて、前記並列補償コンバータの容量を、少なくとも電力貯蔵媒体の充電に必要な容量以上、例えば重要負荷容量の15%以上とした。

【0078】本発明は、上記無停電電源システムにおいて、前記並列補償コンバータの容量を、重要負荷の不平衡を補償する必要がある場合は、少なくとも電力貯蔵媒体の充電に必要な容量および重要負荷の不平衡を補償する容量の合計値以上とする。

【0079】本発明は、上記無停電電源システムにおいて、前記並列補償コンバータの容量を、重要負荷の高調波を補償する必要がある場合には、少なくとも電力貯蔵媒体の充電に必要な容量および重要負荷の高調波を補償する容量の合計値以上とする。

【0080】本発明は、上記無停電電源システムにおいて、前記並列補償コンバータの容量を、重要負荷の不平衡および高調波を補償する必要がある場合には、少なくとも電力貯蔵媒体の充電に必要な容量および重要負荷の不平衡を補償する容量ならびに重要負荷の高調波を補償する容量の合計値以上とする。

【0081】本発明は、上記無停電電源システムにおいて、前記直列補償インバータの容量を、少なくとも高速遮断システムにより限定された発電機の電圧低下を補償するに足る容量以上、例えば重要負荷容量の40%以上とする。

【0082】本発明は、上記無停電電源システムにおいて、前記電力貯蔵媒体の出力容量を、少なくとも高速遮断システムによる限定された発電機の電圧低下を補償するに足る出力容量以上、例えば重要負荷容量の40%以上とする。

【0083】本発明は、上記無停電電源システムにおいて、前記電力貯蔵媒体のエネルギー容量を、少なくとも（電力システムの短絡事故発生から高速遮断システムが開放

する時間+高速遮断システムが開放し発電機電圧が定格まで回復する時間)×前記高速遮断システムによる限定された発電機の電圧低下を補償するに足る出力容量以上とする。

【0084】本発明は、上記無停電電源システムにおいて、前記スイッチの確実な開放を検出した後に、前記スイッチが開放した瞬間における入力電圧および入力周波数を時限後に基準電圧および基準周波数にするために必要な並列補償コンバータが出力すべき電流の目標値を演算しこの目標電流に基づき並列補償コンバータを制御する入力電圧制御演算回路を設けた。

【0085】

【発明の実施の形態】以下、本発明にかかる直並列補償方式瞬低対策システムを具備した無停電電源システムの実施の形態を図を用いて説明する。

【0086】この発明は、並列補償コンバータ10の制御モード切替により上記問題を解決している。本発明の構成の概要を図1を用いて説明する。この発明にかかる直並列補償方式瞬低対策システムは、図13に示した、電力系統60と重要負荷70の間に直並列補償方式瞬低対策システムを設けた従来の無停電電源システムにおいて、上流側すなわち電力系統側の開放を検出し、かつ入力スイッチ開放信号を出力する上流開放検出回路85と、該上流開放検出回路85の入力スイッチ開放信号によって電力系統60と直並列補償方式瞬低対策システムとの間を遮断動作する入力スイッチ80を設けた点に特徴を有している。

【0087】図1に示すように、本発明にかかる無停電電源システムは、瞬低を許容しない負荷（重要負荷）70と、該重要負荷に電力を供給する電力系統60と、前記電力系統から前記重要負荷に電力を供給する電源ラインに一次巻線が並列に接続された並列トランス40と、前記電源ラインに一次巻線が直列に接続された直列トランス50と、前記並列トランスの二次巻線に接続され双方向に電力変換できる並列補償コンバータ10と、前記直列トランスの二次巻線に接続され双方向に電力変換できる直列補償インバータ20と、前記並列補償コンバータと前記直列補償インバータの間に接続された電力貯蔵媒体30と、直流中間回路の電圧を検出し直流中間回路電圧検出値EDCを出力する直流中間回路電圧検出回路(VSDC)35と、前記並列補償コンバータの出力電流(入力電流)を検出し並列補償コンバータ出力電流値Icを出力する並列補償コンバータ出力電流検出回路(CTC)63と、負荷電流を検出し負荷電流検出値ILを出力する負荷電流検出回路(CTL)65と、直並列補償方式瞬低対策システムの入力電圧を検出し入力電圧検出値Viを出力する入力電圧検出回路(PTI)67と、前記並列補償コンバータを制御する並列補償コンバータ制御回路100と、前記直列補償インバータを制御する直列補償インバータ制御回路200と、入力電圧の周波数

低下もしくは電圧低下を検出し入力スイッチ開放信号を出力する上流開放検出回路85と、前記入力スイッチ開放信号によって前記電力系統と前記直並列補償方式瞬低対策システムとの接続を遮断する入力スイッチ80とを有して構成される。

【0088】図2を用いて、本発明に用いる並列補償コンバータ制御回路100の構成の概要を説明する。

【0089】並列補償コンバータ制御回路100は、直流中間回路電圧補償電流演算回路110と、負荷電流補償電流演算回路120と、並列補償コンバータ出力電流制御演算回路130と、並列補償コンバータ出力電圧指令演算回路140と、PWM制御回路150と、キャリア信号発生回路155と、ゲートドライブ回路160と、電流／電圧制御モード切替器170と、入力電圧制御演算回路180と、入力電圧基準値設定器191と、入力周波数基準値設定器193と、時限設定器195とを有して構成される。

【0090】直流中間回路電圧補償電流演算回路110は、図14および図15で説明した直流中間回路電圧補償電流演算回路110と同様の構成を有しており、これと同様の働きをする。

【0091】同様に、負荷電流補償電流演算回路120は、図14および図15で説明した負荷電流補償電流演算回路120同様の構成を有しており、これと同様の働きをする。負荷電流補償電流演算回路120は、電流制御モード並列補償コンバータ電流目標値信号を出力する

【0092】並列補償コンバータ出力電流制御演算回路130は、電流制御モード並列補償コンバータ出力電流目標値信号または電圧制御モード並列補償コンバータ出力電流目標値信号と並列補償コンバータ出力電流検出値Icから両者の偏差がゼロになるために必要な並列補償コンバータ出力電圧の変化分（以下、並列補償コンバータ出力電圧変化分指令信号という）を演算する。

【0093】並列補償コンバータ出力電圧指令演算回路140は、図14および図15で説明した並列補償コンバータ出力電圧指令演算回路140と同様の構成を有しており、これと同様の働きをする。

【0094】PWM制御回路150およびキャリア信号発生回路155は、図14および図15で説明したPWM制御回路150およびキャリア信号発生回路155と同様の構成を有しており、これと同様の働きをする。

【0095】ゲートドライブ回路160は、図14および図15で説明したゲートドライブ回路160と同様の構成を有しており、これと同様の働きをする。

【0096】電流／電圧制御モード切替器170は、負荷電流補償電流演算回路120からの電流制御モード並列補償コンバータ出力電流目標値信号または入力電圧制御演算回路180からの後述する電圧制御モード並列補償コンバータ出力電流目標値信号のいずれかを上流開放検出回路85からの制御モード選択信号に基づいて選択

し、並列補償コンバータ10を電流制御モードで動作させるか電圧制御モードで動作させるかを選択する。

【0097】入力電圧制御演算回路180は、入力電圧検出値Viと、入力電圧基準値設定器191からの入力電圧基準値Vi*と、入力周波数基準値設定器193からの入力周波数基準値ω0と、時限設定器195からの時限値Tが入力され、上流開放検出回路85からの起動信号を受けた瞬間における入力電圧検出値Viおよびその周波数、入力電圧基準値Vi*（例えば定格の95%）、入力周波数基準値ω0（例えば50Hz）、時限値Tから、入力電圧が、起動信号を受けた瞬間における入力電圧および入力周波数から時限値T後に基準電圧および基準周波数になるために必要な並列補償コンバータ10が出力すべき電流（以下、電圧制御モード並列補償コンバータ出力電流目標値という）を演算する。

【0098】入力スイッチ80は、上流開放検出回路85からの入力スイッチ開放信号を受けると開放するとともに、確実に開放したことを検出して入力スイッチ開放アンサーバック信号を出力する。

【0099】上流開放検出回路85は、入力電圧の周波数または電圧を監視し、入力電圧に周波数低下もしくは電圧低下を検出したときに、入力スイッチ80に入力スイッチ開放信号を出力する。さらに、上流開放検出回路85は、入力スイッチ80からの入力スイッチ開放アンサーバック信号を受けたときに、電流／電圧制御モード切替器170に制御モード切替信号を出力するとともに、入力電圧制御演算回路180に起動信号を出力する。

【0100】並列補償コンバータ10から安定した電圧を確立させることによって、並列補償コンバータ10→直列トランス50→重要負荷70→並列補償コンバータ10の電流閉回路が形成され、重要負荷70へ安定した電力を供給することができる。その制御方法の概要を以下に説明する。

【0101】上流側に開放事故が発生すると、図2および図23の説明で述べた理由により入力電圧が低下もしくは入力周波数が低下する。上流開放検出回路85は、入力電圧検出値Viから入力電圧の低下（例えば定格電圧の90%）もしくは入力周波数の低下（例えば49.5Hz（50Hz定格））を検出すると、入力スイッチ80に入力スイッチ開放信号を出力する。この入力スイッチ開放信号を受けた入力スイッチ80は、開放して電力系統60と直並列補償方式瞬低対策システムを分離し、確実に開放したことを検出して入力スイッチ開放アンサーバック信号を出力する。

【0102】入力スイッチ開放アンサーバック信号を受けた上流開放検出回路85は、電流／電圧制御モード切替器170に制御モード切替信号を出力するとともに、入力電圧制御演算回路180に起動信号を出力する。なお、入力スイッチ80から入力スイッチ開放アンサーバ

ック信号を受けてから制御モード切替信号および起動信号を出力することに代えて、入力スイッチ開放信号を出力した後、入力スイッチ80が開放する十分な時間を取り、この時間後、制御モード切替信号および起動信号を出力しても良い。

【0103】制御モード切替信号を受けた電流／電圧制御モード切替器170は、並列補償コンバータ10の制御モードを電流制御モードから電圧制御モードへ瞬時に切り替える。

【0104】起動信号を受け入力電圧制御演算回路180は、起動信号を受けた瞬間における入力電圧検出値 V_i および起動信号を受けた瞬間における入力周波数、ならびに、入力電圧基準値 V_i^* （例えば定格の95%）および入力周波数基準値 ω （例えば50Hz）および時限値 T を用いて、時限後に入力電圧を基準電圧 V_i^* および基準周波数 ω にするために必要な並列補償コンバータ10が出力すべき電圧制御モード並列補償コンバータ出力電流目標値を演算する。

【0105】電圧制御モードにおける並列補償コンバータ出力電流制御演算回路130以降の動作は、図14およびその説明に示した従来技術の動作において、「並列補償コンバータ出力電流目標値」を「電圧制御モード並列補償コンバータ出力電流目標値」と読み替えることによって同様になされる。

【0106】以上の制御動作により、上流開放検出回路85を用いて入力電圧の周波数低下もしくは電圧低下により上流開放事故を検出し、入力スイッチ80を開放した後、並列補償コンバータ10の制御モードを電流制御モードから電圧制御モードに切り替える。

【0107】並列補償コンバータ10は、入力電圧および周波数を時限後に基準値になるようにその電流を出力し、その結果、入力電圧および周波数を基準値に制御することができるので、電圧低下もしくは周波数低下による並列補償コンバータの自己防衛機能が働く前に並列補償コンバータ10から安定した電圧を確立させることができ、並列補償コンバータ10→直列トランス50→重要負荷70→並列補償コンバータ10の電流閉回路を形成させることにより重要負荷70へ安定した電力を供給することができる。

【0108】上記、並列補償コンバータ制御回路100の具体的な回路構成を図3を用いて説明する。本発明においては、直流中間回路電圧補償電流演算回路110と、負荷電流補償電流演算回路120と、補償並列コンバータ出力電流制御演算回路130と、並列補償コンバータ出力電圧指令演算回路140と、PWM制御回路150と、キャリア信号発生回路155と、ゲートドライブ回路160は、図15に示した回路と同様の構成を有し同様に働くので、その詳細な説明を省略する。

【0109】入力電圧制御演算回路180は、3相2相変換回路（3 ϕ /2 ϕ ）181と、入力周波数目標値発

生回路182と、正相回転座標変換回路（VD）183と、直流成分抽出回路184と、入力電圧目標値発生回路185と、減算器186d、186qと、入力電圧制御回路AVR（VI）187と、正相逆回転座標変換回路（VD⁻¹）188と、2相3相変換回路（2 ϕ /3 ϕ ）189とを有して構成される。直流成分抽出回路184は、ローパスフィルタによって構成されるが、これに代えてハイパスフィルタと減算器によって構成しても良い。

【0110】3相2相変換回路（3 ϕ /2 ϕ ）181には、入力電圧R相検出値 V_{iR} 、入力電圧S相検出値 V_{iS} 、入力電圧T相検出値 V_{iT} が入力され、2相交流である α - β 座標軸に変換する。以下この変換された信号を入力電圧 α 成分および入力電圧 β 成分信号という。

【0111】入力周波数目標値発生回路182は、入力電圧R相検出値 V_{iR} 、入力電圧S相検出値 V_{iS} 、入力電圧T相検出値 V_{iT} と、入力周波数基準値 ω および時限値 T と、起動信号が入力され、起動信号を受けた瞬間はそのときにおける入力電圧の周波数 ω_a と同期させ、その後は時限値 T 後に入力周波数基準値 ω になるような基準余弦波信号 $\cos \omega^* h \times t$ および基準正弦波信号 $\sin \omega^* h \times t$ を出力する。

【0112】正相回転座標変換回路183は、入力電圧 α 成分信号、入力電圧 β 成分信号、基準余弦波信号 $\cos \omega^* h \times t$ および基準正弦波信号 $\sin \omega^* h \times t$ から入力電圧を入力周波数目標値と同一速度で同一方向に回転する直交正相回転座標変換軸（d-q座標軸）を基準にして座標変換し、正相二軸成分の直流量として分離検出する。以下この変換された信号を入力電圧d成分信号、入力電圧q成分信号という。この入力電圧d成分信号の直流成分は基本波正相成分を示し、交流成分は、逆相正分、高調波成分を示し、入力電圧q成分信号は、逆相正分、高調波成分を示すことは公知の事実である。

【0113】直流成分抽出回路184において、入力電圧d成分信号をローパスフィルタを通すことによって、直流成分を抽出する。入力電圧d成分をハイパスフィルタにより交流成分を抽出し、この信号を入力電圧d信号から減算器により減算してもよい。この結果出力される信号を、以下、入力電圧d成分直流信号という。

【0114】入力電圧目標値発生回路185は、入力電圧d成分直流信号、入力電圧基準値 V_i^* および時限値 T ならびに起動信号が入力され、起動信号を受けた瞬間は、そのときにおける入力電圧d成分直流信号を発生させ、その後は時限値 T 後に基準値 V_i^* となるような信号 $V_i^* h$ （以下、「入力電圧d成分目標値信号」という）を。また、入力電圧q成分信号目標値信号としてゼロを出力する。

【0115】減算器186dは、入力電圧目標値発生回路185から出力された入力電圧d成分目標値信号 $V_i^* h$ から正回転座標変換回路183から出力された入力電圧

d成分信号を減算した入力電圧d成分偏差信号を出力する。減算器186qは、入力電圧目標値発生回路185から出力されたゼロ値から正回転座標変換回路183から出力された入力電圧q成分信号を減算した入力電圧q成分偏差信号を出力する。なお、入力電圧q成分偏差信号の演算は、入力電圧q成分信号を極性反転回路により極性反転させて得るようにしても良い。

【0116】例えば、PI制御回路から構成される入力電圧制御回路(AVR(VI))187は、入力電圧d成分偏差信号、入力電圧q成分偏差信号をゼロにするのに必要な並列補償コンバータ10から出力すべきd成分電流信号(以下、電圧制御モード並列補償コンバータd成分電流目標値信号という)、q成分電流信号(以下、電圧制御モード並列補償コンバータq成分電流目標値信号という)を出力する。なお、本回路は、定常偏差をゼロにするために必要な回路であり、必ずしも必須の回路ではない。

【0117】電圧制御モード並列補償コンバータd成分電流目標値信号、電圧制御モード並列補償コンバータq成分電流目標値信号、基準余弦波信号 $\cos \omega \cdot h \times t$ および基準正弦波信号 $\sin \omega \cdot h \times t$ を正相逆回転座標変換回路188に入力して、d-q座標軸から2相交流である α - β 座標軸に変換する。さらに、この信号を2相3相変換回路189で3相交流座標軸に変換し、並列補償コンバータ10が出力すべき入力電圧および周波数の目標値に追従させ、入力電圧を平衡化し、高調波をキャンセルするのに必要なR相電流信号(以下、電圧制御モード並列補償コンバータR相出力電流目標値信号)およびT相電流信号(以下、電圧制御モード並列補償コンバータT相出力電流目標値信号という)を出力する。

【0118】電流/電圧制御モード切替器170は、上流開放検出回路85からの制御モード切替信号に基づいて、電流制御モード選択時には負荷電流補償電流演算回路120からの出力を選択し、電圧制御モード選択時には入力電圧制御演算回路180からの出力を選択して、並列補償コンバータ出力電流制御演算回路130へ出力する。

【0119】並列補償コンバータ出力電流制御演算回路130以降の動作は、図15の場合と同様である。

【0120】上流開放検出回路85は、各相の入力電圧検出値Viから入力電圧の低下(例えば定格電圧の90%)もしくは入力周波数の低下(例えば49.5Hz(50Hz定格))を検出すると入力スイッチ80に入力スイッチ開放信号を出力する。

【0121】入力スイッチ開放信号を受けた入力スイッチ80は、開放し、確実に開放したことを検出して入力スイッチ開放アンサーバック信号を出力する。

【0122】入力スイッチ開放アンサーバック信号を受けて上流開放検出回路85は、電流/電圧制御モード切替器170に制御モード切替信号を出力するとともに、

入力電圧制御演算回路180に起動信号を出力する。

【0123】なお、入力スイッチから入力スイッチ開放アンサーバック信号を出力し、この信号を受けて、起動信号および制御モード切替信号を生成することに代えて、入力スイッチ80が開放するのに十分な時間を取り、この時間後、制御モード切替信号および起動信号を出力する構成としても良い。

【0124】制御モード切替信号を受けた電流/電圧制御モード切替器170は、並列補償コンバータ10の運転モードを電流制御モードから電圧制御モードへ瞬時に切り替える。

【0125】図4～図6を用いて、この制御モード切替による実施の形態の無停電電源システムにおける電流および電力の流れを説明する。＜上流事故発生時＞図4に示すように、上流開放事故発生前に電力系統の電圧が、例えば重要負荷70の定格電圧の95%だったとすると、入力電圧が重要負荷の定格電圧の95%であることから、直列補償インバータ20は、重要負荷の定格電圧の5%の電圧を発生させて、直列トランス50を介して入力電圧に重畳させ重要負荷には100%の電圧を確立させている。

【0126】上流側に開放事故が発生すると、並列補償コンバータ10は、重要負荷の定格電圧の95%の電圧を確立し、重要負荷70に供給する電力の95%を供給する。直列補償インバータ20は、重要負荷の定格電圧の5%の電圧を確立し、重要負荷に供給する電力の5%を供給する。

【0127】重要負荷の電流は、並列補償コンバータ10が供給源になり並列補償コンバータ10→直列トランス50→重要負荷70→並列補償コンバータ10の閉ループを形成する。直列補償インバータ20の出力電流Iiは、直列トランス50の二次巻線を介して閉ループを構成する。

【0128】電力貯蔵媒体30は、並列補償コンバータ10および直列補償インバータ20へ電力Pesを供給している。これはちょうど重要負荷70に供給する電力の100%に相当する。したがって、電力貯蔵媒体30の電圧は急激に低下する。直流中間回路の電圧を一定に保つために並列補償コンバータ制御回路100の動作により並列補償コンバータ10は、電源ラインから電力を吸収する動作を行おうとする。このため並列補償コンバータ10の出力電圧は低下もしくは周波数が遅れるようになる。電流および電力の流れは、周波数にはあまり関係しないので以下の説明は周波数に関して無視して説明する。

【0129】＜上流開放検出回路85により例えば入力電圧が90%まで低下したことを検出して入力スイッチ80を開放したとき＞図5に示すように、例えば、入力電圧が重要負荷の定格電圧の90%まで低下したことを上流開放検出回路85が検出すると、入力スイッチ開放

信号が出力され入力スイッチ80が開放される。並列補償コンバータ10は、電圧低下による自己防衛機能により停止する前に、前述の制御モード切替動作により電流制御モードから電圧制御モードへ切り替えられる。この時間は瞬時にして行われるので入力電圧は重要負荷定格電圧の90%のままである。

【0130】直列補償インバータ20は、入力電圧が重要負荷の定格電圧の90%であるので、重要負荷の定格電圧の10%の電圧を発生させ、直列トランス50を介して入力電圧に重畳させ、重要負荷には定格電圧の100%の電圧を確立させる。

【0131】重要負荷の電流は、並列補償コンバータ10が供給源になり並列補償コンバータ10→直列トランス50→重要負荷70→並列補償コンバータ10の閉ループを形成している。また、直列補償インバータ20の出力電流 I_i は、直列トランス50の二次巻線を介し閉ループを構成している。

【0132】並列補償コンバータ10は、重要負荷定格電圧の90%の電圧を確立しているので重要負荷に供給する電力の90%を供給している。また、直列補償インバータ20は重要負荷定格電圧の10%の電圧を確立している

10

【0133】電力貯蔵媒体30は、並列補償コンバータ10および直列補償インバータ20の電力 P_{es} を供給している。これはちょうど重要負荷に供給する電力の100%に相当する。したがって、電力貯蔵媒体30の電圧は依然として急激に低下するが、並列補償コンバータ10は電圧制御モードに切り替えられているので、これ以上の入力電圧の低下または周波数の低下はなく自己防衛機能により並列補償コンバータ10は停止する恐れはない。その後、前述の制御動作により、入力電圧は基準の例えば95%まで、時限 T を伴い徐々に上昇していく。

【0134】＜入力電圧が基準値、例えば95%に並列補償コンバータ10が制御されている時＞図6に示すように、この時の電流や電力の流れは入力スイッチ80が開放していることを除き、図4に示した＜上流事故発生時＞と同じである。

【0135】このように、本発明に実施の形態によれば、上流に開放事故が発生した場合であっても、電力貯蔵媒体30に並列補償コンバータ10および直列補償インバータ20を駆動する電力が貯蔵されている間は、並列補償コンバータ10は自己防衛機能によって停止することがなくなり、重要負荷70への電力供給を維持することができる。

【0136】図7～図9を用いて、本発明の第二の実施の形態を説明する。この実施の形態は、ガスエンジンまたはガスタービンによって常時駆動される発電機69を電源ラインの入力側に設け、高速遮断システム98を介して電力系統60に連系させた無停電電源システムの実

50

施の形態である。

【0137】この無停電電源システムは、図7に示すように、直並列補償方式瞬低対策システムに並列に接続されたガスタービンやガスエンジンによって常時運転される発電機69と、直並列補償方式瞬低対策システムおよび該発電機と電力系統60の間に高速遮断システム98を設けた点に特徴を有している。

【0138】すなわち、この無停電電源システムは、重要負荷70と、該重要負荷に電力を供給する電力系統60と、電力系統60に連系して接続されガスタービンエンジンまたはガスエンジンによって常時運転される発電機69と、電力系統と発電機69の連系を遮断する高速遮断システム98と、並列トランス40と、直列トランス50と、双方向に電力変換できる並列補償コンバータ10と、双方向に電力変換できる直列補償インバータ20と、電力貯蔵媒体30とを有して構成される。

【0139】この無停電電源システムは、高速遮断システム98を用いて発電機69の自己防衛機能が働く前に発電機を電力系統60から分離し発電機を自立運転に移行させて、電力系統における短絡事故等発生時の発電機のトリップを防ぐことにより、発電機69→直列トランス50→重要負荷70→発電機69の電流閉ループの構成を維持し重要負荷70には安定して電力を供給する。

【0140】この実施の態様で用いる高速遮断システム98は、電力系統に停電または瞬低が発生すると、発電機の過負荷か過電流による自己防衛機能が働く前やガスタービンと発電機を接続するシアピンが破断する前に高速に電力系統60から発電機69を分離する機能を有している。

30

【0141】この高速遮断システム98は、具体的には、特開平5-22865号公報、特開平6-339227号公報、特開平6-296330号公報、特開平6-339300号公報、特開平7-271401号公報、特開平8-126210号公報などに示される高速遮断システムを用いることができ、例えば、遮断器と、発電機69の瞬時電力をサンプルする手段と、3サンプル連続して瞬時電力が設定値を越えたときに遮断信号を出力する手段と、該遮断信号が出力されると遮断器を遮断する動作手段を有しており、発電機69の瞬時電力を検出し、瞬時電力が設定値を越えたときに高速に遮断動作を行う高速遮断システムとして構成される。本発明においては、高速遮断システム98は、高速に遮断し発電機を継続運転できる遮断システムであれば、いかなるシステムでも使用することができる。

【0142】第二の実施の形態にかかる高速遮断システムを用いた場合の各部の電流および電力の流れを図8から図12を用いて説明する。図8を用いて短絡事故（瞬低）発生時の電流および電力の流れを説明する。電力系統60に、例えば、発電機69に近いところで短絡事故（瞬低）が発生した瞬間の発電機69の電圧を例えば重

要負荷の定格電圧に対して60%とする。これは、図17に示した従来の例では、発電機の電圧は重要負荷定格電圧の70%であったが、事故点が発電機69に近いことを反映させたため従来の例より10%減とした。

【0143】したがって、重要負荷の定格電圧の40%を直列補償インバータ20から直列トランス50を介して重畳させ、重要負荷70には定格電圧の100%の電圧が維持されているとすると、発電機69が重要負荷に供給する電力である発電機重要負荷電力 P_{gl} は、重要負荷の電力である重要負荷電力 P_L の60%であり、直列補償インバータ20から重要負荷に供給する電力である直列補償インバータ出力電力 P_i は、重要負荷電力 P_L の40%である。又発電機短絡電流 I_{gs} は事故点が発電機69に近いので相当大きくなる。

【0144】電力貯蔵媒体30は、直列補償インバータ出力電力 P_i と並列補償コンバータ電力 P_c の差に相当する分の電力（例えば、この例では、重要負荷電力 P_L の25%程度）を供給する。言い換えると重要負荷電力の40%に相当する電力である、直列補償インバータ20の出力電力 P_i のうち60%程度が電力貯蔵媒体30から出力され、残りの40%程度は並列補償コンバータ電力の源である発電機69から供給されていることになる。上記以外は従来と変わらない。

【0145】図9を用いて高速遮断システム開放直後の電流および電力の流れを説明する。高速遮断システムの開放直後には、図9に示すように、短絡事故点が発電機69に近いところで、発電機短絡電流 I_{gs} が相当大きくても、高速遮断システム98により短絡事故（瞬低）を検出して0.2秒程度以下という短い時間に電力系統60と発電機69を遮断・分離することができるから、発電機短絡電流 I_{gs} が遮断され、発電機短絡電力 P_{gs} も遮断されるので発電機69の過負荷が解消され確実に発電機69を自立運転に移行することが可能である。また、各電力の流れは上記と変わらない。

【0146】高速遮断システム98開放後発電機電圧がある程度（定格電圧の90%）回復したときの電流と電力の流れは、図10に示すように、従来における図19の電流および電力の流れと変わらない。

【0147】高速遮断システム98開放後発電機電圧が回復（定格電圧の95%）したときの電流と電力の流れは、図11に示すように、従来における図20の電流および電力の流れと変わらない。

【0148】高速遮断システム98開放後発電機電圧が回復してしばらくたったときの電流と電力の流れは、図12に示すように、従来における図21の電流および電力の流れと変わらない。

【0149】以上のように、高速遮断システム98を用い発電機69の自己防衛機能が働く前に発電機69を電力系統60から分離して発電機69を自立運転に移行させることにより、直並列補償方式瞬低対策システム上流

側の開放モードを防止することができ、発電機69→直列トランス50→重要負荷70→発電機69の電流閉ループの構成を維持し、重要負荷に安定して電力を供給することができる。

【0150】直並列補償方式瞬低対策システムに並列に接続されたガスタービンやガスエンジンによって常時運転される発電機19と直並列補償方式瞬低対策システムおよび発電機19と電力系統60の間に高速遮断システム98を設けた無停電電源システムにおける並列補償コンバータ10の容量について、以下に検討する。

【0151】並列補償コンバータ10の容量を少なくとも電力貯蔵媒体30の充電に必要な容量以上、例えば重要負荷容量の15%以上にする。並列補償コンバータ10の容量をこのような値とすることによって、並列補償コンバータの容量を削減することができ、コストの削減、効率の向上、設置費用の削減、スペースメリットの向上を図ることができる。

【0152】重要負荷70の不均衡を補償する必要がある場合は、並列補償コンバータ10の容量を、少なくとも電力貯蔵媒体30の充電に必要な容量および重要負荷70の不均衡を補償する容量の合計値以上にする。並列補償コンバータ10の容量をこのような値とすることによって、並列補償コンバータの容量を削減することができ、コストの削減、効率の向上、設置費用の削減、スペースメリットの向上を図ることができる。

【0153】重要負荷の高調波を補償する必要がある場合は、並列補償コンバータ10の容量を、少なくとも電力貯蔵媒体の充電に必要な容量および重要負荷の高調波を補償する容量の合計値以上にする。並列補償コンバータ10の容量をこのような値とすることによって、並列補償コンバータの容量を削減することができ、コストの削減、効率の向上、設置費用の削減、スペースメリットの向上を図ることができる。

【0154】重要負荷の不均衡および高調波を補償する必要がある場合は、並列補償コンバータ10の容量を、少なくとも電力貯蔵媒体の充電に必要な容量ならびに重要負荷の高調波および不均衡を補償する容量の合計値以上にする。並列補償コンバータ10の容量をこのような値とすることによって、並列補償コンバータの容量を削減することができ、コストの削減、効率の向上、設置費用の削減、スペースメリットの向上を図ることができる。

【0155】上述のように並列補償コンバータ10の容量を限定できる理由は以下のとおりである。すなわち、発電機69を連系していないときには重要負荷70への電力の供給源はほとんどが並列補償コンバータ10を介して電力貯蔵媒体30からなされており、一方、高速遮断システム98を使用し発電機69を連系しているときには、重要負荷70への電力の供給源は発電機69および直列補償インバータ20を介した電力貯蔵媒体30か

10

20

30

40

50

らなされるので、並列補償コンバータ10は電力貯蔵媒体30に充電する容量で済むことが理由である。

【0156】例えば、図4において、上流側に開放事故が発生したときには、電力貯蔵媒体30から並列補償コンバータ10を介して、重要負荷70の電力にほぼ相当する電力を供給している。したがって、並列補償コンバータ10の容量は、少なくとも重要負荷70の容量以上が必要となる。

【0157】一方、直並列補償方式瞬低対策システムに並列に接続されたガスタービンやガスエンジンによって常時運転される発電機19と直並列補償方式瞬低対策システムおよび発電機19と電力系統60の間に高速遮断システム98を設けた無停電電源システムにおいては、図8～図12に示すように、短絡事故発生時から高速遮断システム98開放後に発電機電圧が回復してしばらくたったときのいずれのときにおいても、並列補償コンバータ10の電力は、電力貯蔵媒体30を充電する電力ですんでおり、並列補償コンバータ10の容量は、同様に電力貯蔵媒体10を充電する容量で足りている。

【0158】直並列補償方式瞬低対策システムに並列に接続されたガスタービンやガスエンジンによって常時運転される発電機19と直並列補償方式瞬低対策システムおよび発電機19と電力系統60の間に高速遮断システム98を設けた無停電電源システムにおける直列補償インバータ20の容量について、以下に検討する。

【0159】直列補償インバータ20の容量を少なくとも高速遮断システムにより限定された発電機69の電圧低下を補償するに足る容量（例えば重要負荷容量の40％程度）以上とする。直列補償インバータの容量をこのような値とすることによって、直列補償インバータの容量を削減することができ、コストの削減、効率の向上、設置費用の削減、スペースメリットの向上を図ることができる。

【0160】上述のように直列補償インバータの容量を限定できる理由は以下のとおりである。高速遮断システム98を使用すると遮断時間は0.2秒程度以下に限定される。遮断時間の間は発電機短絡電流 I_{gs} が事故点に向け流れるが、この時のエネルギーは主に発電機69の慣性によるものであり、この慣性エネルギーにより発電機69の電圧の低下度は限定される。したがって、電圧の低下度が限定されるので直列補償インバータ20はその限定された電圧低下を補償するに足る容量で済むことになる。

【0161】例えば、図8～図12に示すように、短絡事故発生時から高速遮断システム98開放後に発電機電圧が回復してしばらくたったときのいずれのときにおいても、直列補償インバータ20の出力電力は、高速遮断システム98により限定された発電機69の電圧低下を補償するのに必要な電力しか供給しておらず、直列補償インバータ20の容量も同様に発電機69の電圧低

下を補償するのに必要な容量で足りている。

【0162】直並列補償方式瞬低対策システムに並列に接続されたガスタービンやガスエンジンによって常時運転される発電機19と直並列補償方式瞬低対策システムおよび発電機19と電力系統60の間に高速遮断システム98を設けた無停電電源システムにおける電力貯蔵手段30の出力容量について、以下に検討する。

【0163】電力貯蔵媒体30の出力容量を高速遮断システムによる限定された発電機の電圧低下を補償するに足る出力容量（例えば、重要負荷容量の40％程度）以上とする。このように電力貯蔵媒体30の出力容量を限定することにより、電力貯蔵媒体30の容量を削減することができ、コストの削減、効率の向上、設置費用の削減、スペースメリットの向上を図ることができる。

【0164】上述のように、電力貯蔵媒体30の出力容量を限定できる理由は、以下のとおりである。既に述べた直列補償インバータの容量を限定できる理由で示したとおり、直列補償インバータの容量は、高速遮断システムにより限定された発電機69の電圧低下を補償するに足る容量（例えば重要負荷電力の40％程度）に限定される。したがって、電力貯蔵媒体30の出力容量も同様に高速遮断システムにより限定された発電機69の電圧低下を補償するに足る容量（例えば重要負荷電力の40％程度）に限定される。

【0165】例えば、図8～図12に示すように電力系統に短絡事故発生時から高速遮断システム開放後発電機電圧が回復してしばらくたったときのいずれにおいても、電力貯蔵媒体の出力は高速遮断システムによる限定された発電機の電圧低下を補償するに足る出力で足りている。

【0166】直並列補償方式瞬低対策システムに並列に接続されたガスタービンやガスエンジンによって常時運転される発電機19と直並列補償方式瞬低対策システムおよび発電機19と電力系統60の間に高速遮断システム98を設けた無停電電源システムにおける電力貯蔵手段30のエネルギー容量について、以下に検討する。

【0167】電力貯蔵媒体30のエネルギー容量を少なくとも（電力系統の短絡事故発生時から高速遮断システムが開放する時間+高速遮断システムが開放し発電機電圧が定格まで回復する時間）×前記高速遮断システムによる限定された発電機の電圧低下を補償するに足る出力容量以上とする。このように電力貯蔵手段30のエネルギー容量を限定することにより、電力貯蔵媒体30の容量を削減することができ、コストの削減、効率の向上、設置費用の削減、スペースメリットの向上を図ることができる。

【0168】上述のように、電力貯蔵媒体のエネルギー容量を限定できる理由は以下のとおりである。電力貯蔵媒体30の出力の時間は電力系統に短絡事故発生から高速遮断システムが開放する時間+高速遮断システムが開

10

20

30

40

50

放し発電機電圧が定格まで回復する時間で限定され、電力貯蔵媒体30の出力容量はこの出力容量に関する既述の理由により前記高速遮断システムによる限定された発電機の電圧低下を補償するに足る出力容量で限定される。したがって、電力貯蔵媒体30のエネルギー容量は、出力時間×出力容量として、（電力系統の短絡事故発生時から高速遮断システムが開放する時間+高速遮断システムが開放し発電機電圧が定格まで回復する時間）×前記高速遮断システムによる限定された発電機の電圧低下を補償するに足る出力容量で足りることになる。

【0169】

【発明の効果】上流の開放事故（系統の完全な停電、電力系統の断線、上流遮断器の開放等）が発生しても、上流開放検出回路85によって入力電圧の周波数低下もしくは電圧低下により上流開放事故を検出し、入力スイッチ80を開放したあと、並列補償コンバータ10の制御モードを電流制御モードから電圧制御モードに切り替えることにより、並列補償コンバータ10は、入力電圧・周波数を時限後に基準値になるようにその電流を出力し、その結果、入力電圧・周波数は基準値に制御することができる。このため、電圧低下もしくは周波数低下による並列補償コンバータ10の自己防衛機能が働く前に、並列補償コンバータ10から安定した電圧を確立させることができるので、並列補償コンバータ10→直列トランス50→重要負荷70→並列補償コンバータ10の電流閉回路を形成させることにより重要負荷70へ安定した電力を供給することができる。

【0170】直並列補償方式瞬低対策システムに並列に接続されたガスタービンやガスエンジンによって常時運転される発電機19と直並列補償方式瞬低対策システムおよび発電機19と電力系統60の間に高速遮断システム98を設けた場合には、絡事故点が発電機69に近いところであって、発電機短絡電流 I_{gs} が相当大きくても、高速遮断システム98により短絡事故（瞬低）を検出して0.2秒程度以下という短い時間に電力系統60と発電機69を遮断・分離することができるから、発電機短絡電流が遮断され、発電機短絡電力も遮断されるので発電機69の過負荷が解消され確実に発電機69を自立運転に移行することが可能である。高速遮断システム98を用い発電機69の自己防衛機能が働く前に発電機69を電力系統から分離し発電機69を自立運転に移行させることにより、直並列補償方式瞬低対策システムの上流側の開放モードの発生を防止することにより、発電機69→直列トランス60→重要負荷70→発電機69の電流閉ループの構成を維持し重要負荷70には安定して電力を供給することができる。

【0171】直並列補償方式瞬低対策システムに並列に接続されたガスタービンやガスエンジンによって常時運転される発電機19と直並列補償方式瞬低対策システムおよび発電機19と電力系統60の間に高速遮断システ

ム98を設けた無停電電源システムにおいて、並列補償コンバータ10の容量を、少なくとも電力貯蔵媒体の充電に必要な容量以上、例えば重要負荷容量の15%程度以上にすること、または重要負荷の不平衡を補償する必要がある場合は、少なくとも電力貯蔵媒体の充電に必要な容量および重要負荷の不平衡を補償する容量の合計値以上にすること、または、重要負荷の高調波を補償する必要がある場合は、少なくとも電力貯蔵媒体の充電に必要な容量および重要負荷の高調波を補償する容量の合計値以上にすること、または、重要負荷の不平衡および高調波を補償する必要がある場合は、少なくとも電力貯蔵媒体の充電に必要な容量ならびに重要負荷の高調波および不平衡を補償する容量の合計値以上にすることにより、並列補償コンバータ10の容量を削減することができ、コストの削減、効率の向上、設置費用の削減、スペースメリットの向上がはかれる。

【0172】直並列補償方式瞬低対策システムに並列に接続されたガスタービンやガスエンジンによって常時運転される発電機19と直並列補償方式瞬低対策システムおよび発電機19と電力系統60の間に高速遮断システム98を設けた無停電電源システムにおいて、直列補償インバータ20の容量を少なくとも高速遮断システム98により限定された電圧低下を補償するに足る容量以上（例えば重要負荷容量の40%程度以上）とすることにより上記と同様なメリットがある。

【0173】さらに、直並列補償方式瞬低対策システムに並列に接続されたガスタービンやガスエンジンによって常時運転される発電機19と直並列補償方式瞬低対策システムおよび発電機19と電力系統60の間に高速遮断システム98を設けた無停電電源システムにおいて、電力貯蔵媒体30の出力容量を、少なくとも高速遮断システム98により限定された電圧低下を補償するに足る容量以上（例えば重要負荷容量の40%程度以上）とすることにより上記と同様なメリットがある。

【0174】直並列補償方式瞬低対策システムに並列に接続されたガスタービンやガスエンジンによって常時運転される発電機19と直並列補償方式瞬低対策システムおよび発電機19と電力系統60の間に高速遮断システム98を設けた無停電電源システムにおいて、電力貯蔵手段30のエネルギー容量を少なくとも（電力系統の短絡事故発生時から高速遮断システムが開放する時間+高速遮断システムが開放し発電機電圧が定格まで回復する時間）×前記高速遮断システムによる限定された発電機の電圧低下を補償するに足るエネルギー容量以上とすることによって、電力貯蔵媒体30の出力容量を削減することができ、コストの削減、効率の向上、設置費用の削減、スペースメリットの向上を図ることができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明にかかる上流開放事故に対応する無停電電源システムの構成を示すブロック図。

【図2】図1の無停電電源システムの並列補償コンバータ制御回路の構成を示すブロック図。

【図3】図1の無停電電源システムの並列補償コンバータ制御回路のより詳細な構成を示すブロック図。

【図4】本発明にかかる無停電電源システムにおける上流開放事故発生時の電流および電力の流れを説明する図。

【図5】本発明にかかる本発明にかかる無停電電源システムにおける上流開放事故発生時に上流開放検出回路85により入力電圧が90%まで低下したことを検出して入力スイッチを開放したときの電流および電力の流れを説明する図。

【図6】上流スイッチが開放し、入力電圧が95%(基準値)となるように並列補償コンバータが制御されているときの電流および電力の流れを説明する図。

【図7】本発明にかかる無停電電源システムの高速遮断器を用いた実施の形態の構成を示すブロック図。

【図8】図7の無停電電源システムの電力系統短絡事故発生時の電流および電力の流れを説明する図。

【図9】図7の無停電電源システムの高速遮断システム開放直後の電流および電力の流れを説明する図。

【図10】図7の無停電電源システムの高速遮断システム開放後発電機電圧がある程度(定格の90%)回復したときの電流および電力の流れを説明する図。

【図11】図7の無停電電源システムの高速遮断システム開放後発電機電圧が回復(定格の95%)したときの電流および電力の流れを説明する図。

【図12】図7の無停電電源システムの高速遮断システム開放後発電機電圧が回復してしばらくたったときの電流および電力の流れを説明する図。

【図13】従来の直並列補償方式瞬低対策システムの構成を示すブロック図。

【図14】図13の直並列補償方式瞬低対策システムの並列補償コンバータ制御回路の構成を示すブロック図。

【図15】図14の直並列補償方式瞬低対策システムの並列補償コンバータ制御回路のより詳細な構成を示すブロック図。

【図16】従来のガスエンジンまたはガスタービンで駆動される発電機と組み合わせた直並列補償方式瞬低対策システムの構成を示すブロック図。

【図17】図16の直並列補償方式瞬低対策システムにおいて電力系統に短絡事故が発生したときの電流および電力の流れを説明する図。

【図18】図16の直並列補償方式瞬低対策システムにおいて、遮断器開放直後の電流および電力の流れを説明する図。

【図19】図16の直並列補償方式瞬低対策システムにおいて、遮断器開放後発電機電圧がある程度(定格の90%)回復したときの電流および電力の流れを説明する図。

【図20】図16の直並列補償方式瞬低対策システムにおいて、遮断器開放後発電機電圧が回復(定格の95%)したときの電流および電力の流れを説明する図。

【図21】図16の直並列補償方式瞬低対策システムにおいて、遮断器開放後発電機電圧が回復してしばらくたったときの電流および電力の流れを説明する図。

【図22】従来の直並列補償方式瞬低対策システムにおいて、上流側に開放事故が発生したときの電流および電力の流れを説明する図。

【図23】従来の直並列補償方式瞬低対策システムにおいて、上流側に開放事故が発生したことにより並列補償コンバータが自己防衛機能により停止したときの電流および電力の流れを説明する図。

【図24】図16の直並列補償方式瞬低対策システムにおいて、発電機に近い電力系統で短絡事故発生時の電流および電力の流れを説明する図。

【図25】図16の直並列補償方式瞬低対策システムにおいて、発電機が自己防衛機能によりトリップし、発電機保護用の遮断器開放時の電流および電力の流れを説明する図。

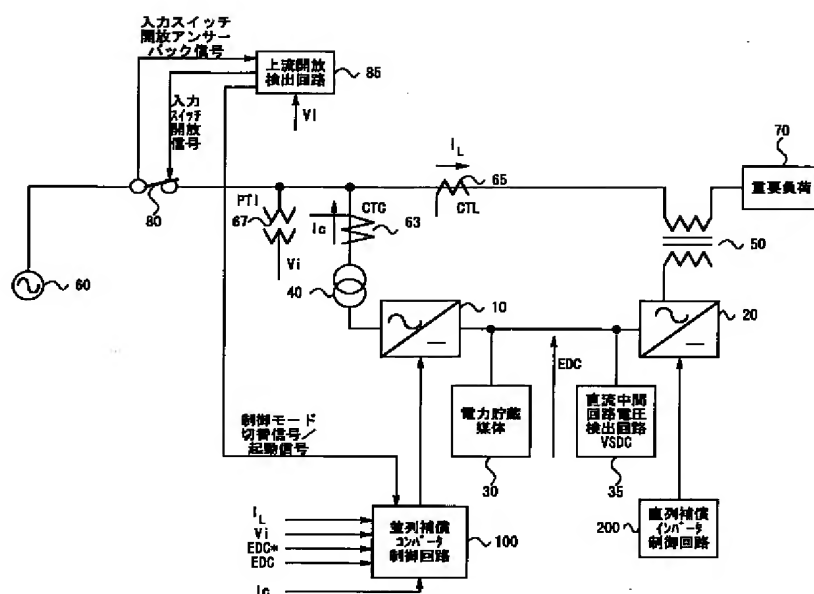
【図26】図16の直並列補償方式瞬低対策システムにおいて、上流開放モードが発生し、並列補償コンバータが自己防衛機能により停止したときの電流および電力の流れを説明する図。

【符号の説明】

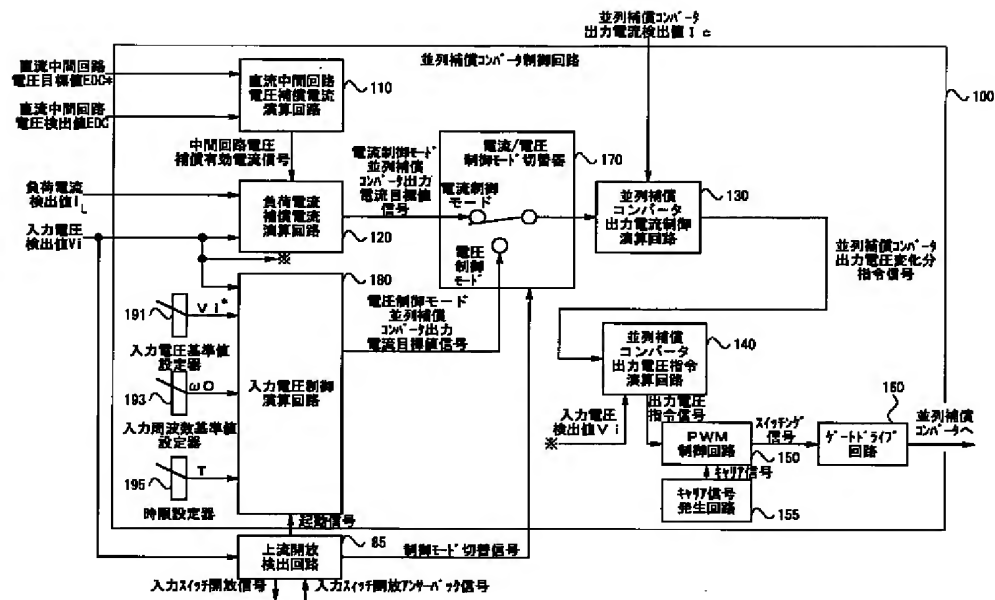
- 10 並列補償コンバータ
- 20 直列補償インバータ
- 30 電力貯蔵媒体
- 35 直流中間回路電圧検出回路
- 40 並列トランス
- 50 直列トランス
- 60 電力系統
- 63 並列補償コンバータ出力電流検出回路
- 65 負荷電流検出回路
- 67 入力電圧検出回路
- 69 発電機
- 70 重要負荷
- 80 入力スイッチ
- 85 上流開放検出回路
- 90 遮断器
- 95 瞬低検出回路
- 98 高速遮断システム
- 100 並列補償コンバータ制御回路
- 110 直流中間回路電圧補償電流演算回路
- 111 減算器
- 112 直流中間回路電圧制御回路(AVR(EDC))
- 120 負荷電流補償電流演算回路
- 121 3相2相変換回路
- 122 基準信号発生回路

36

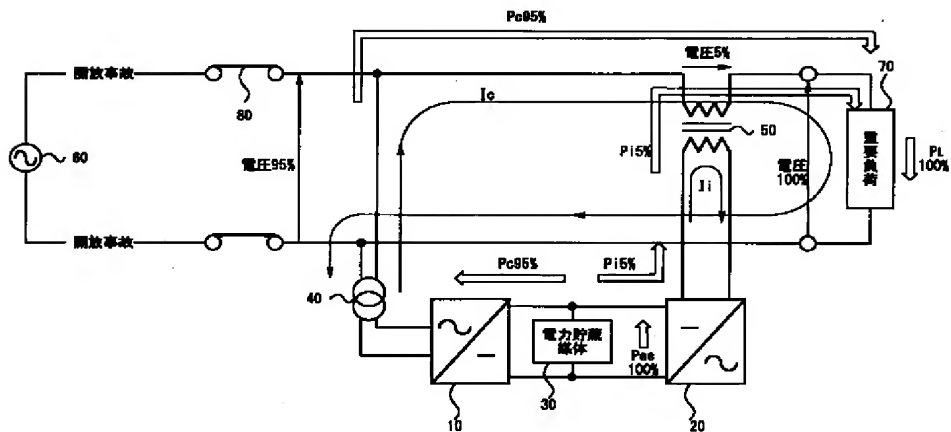
- 【图 1】



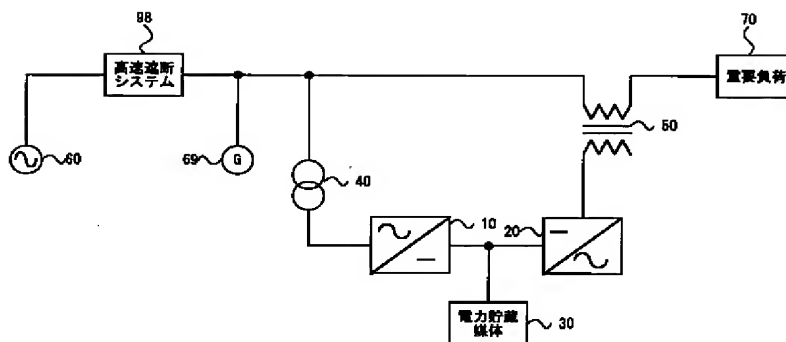
【図2】



【例4】

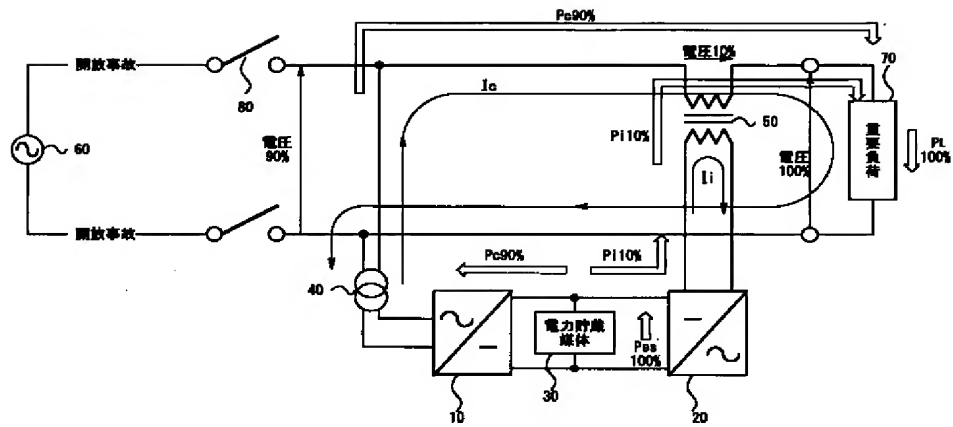


【図7】

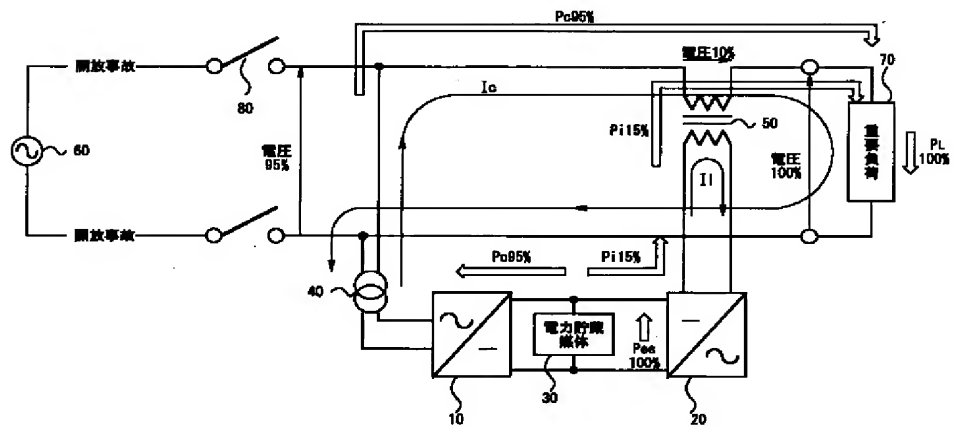


[illegible]

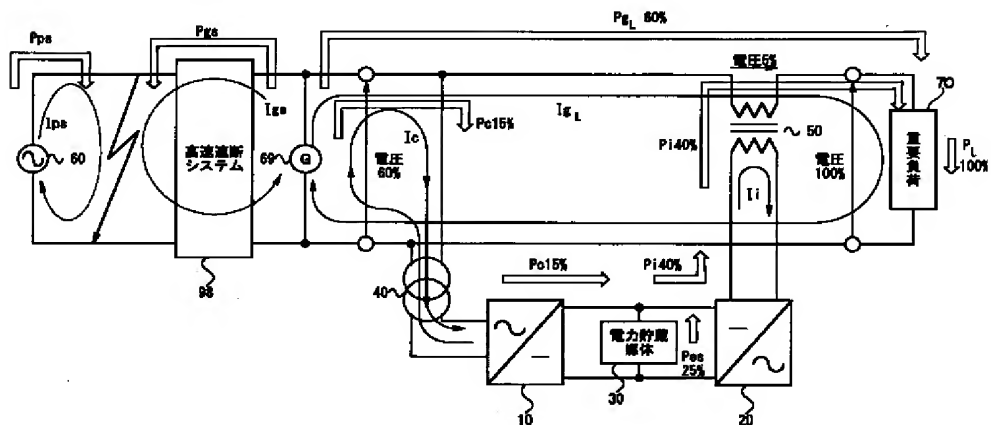
【図5】



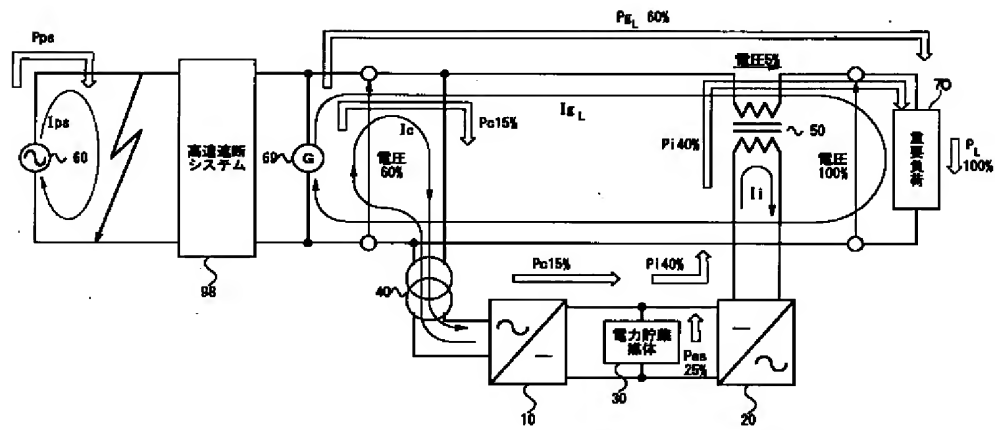
【図6】



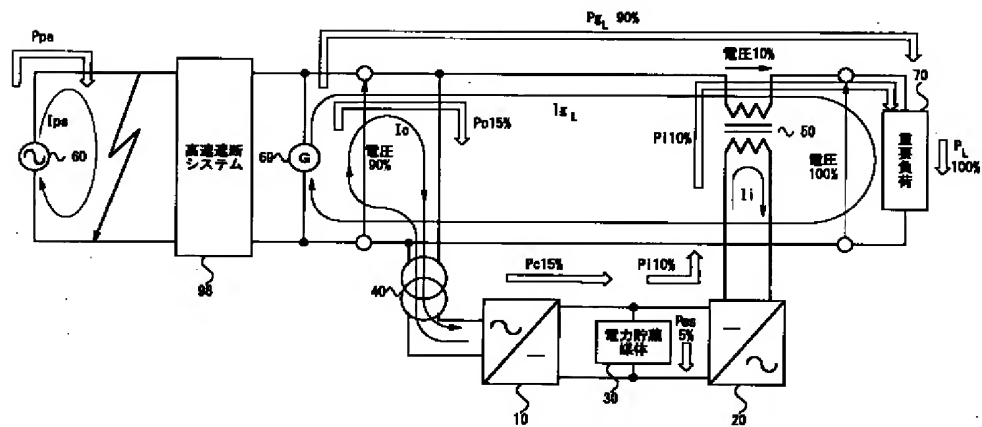
【図8】



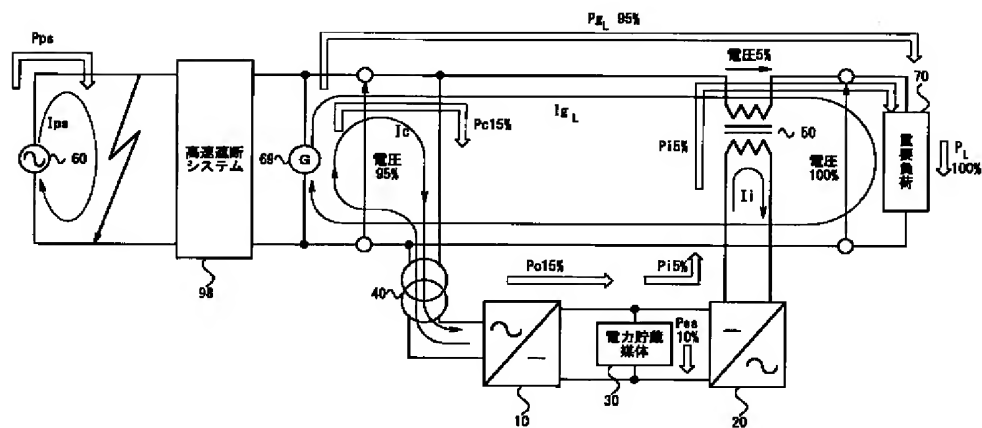
【図9】



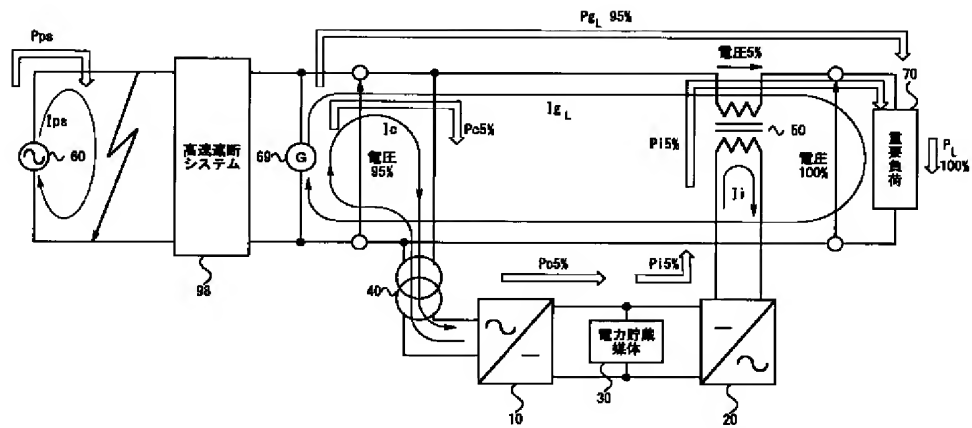
【図10】



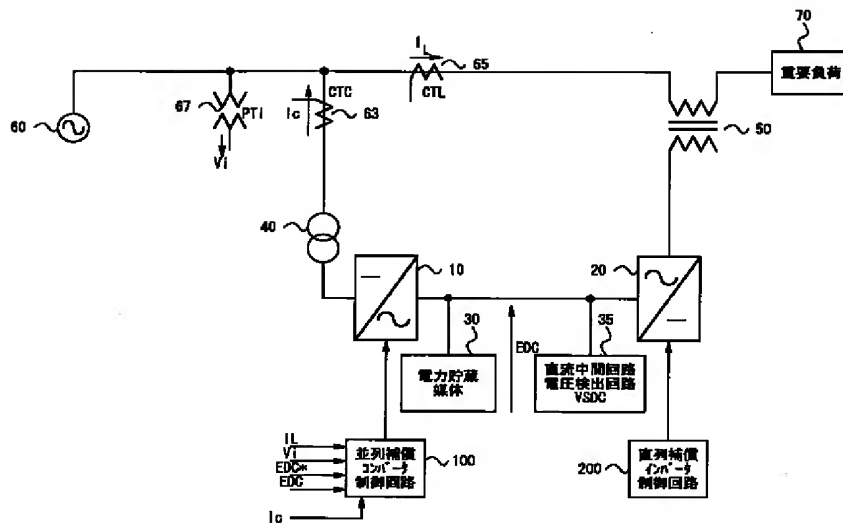
【図11】



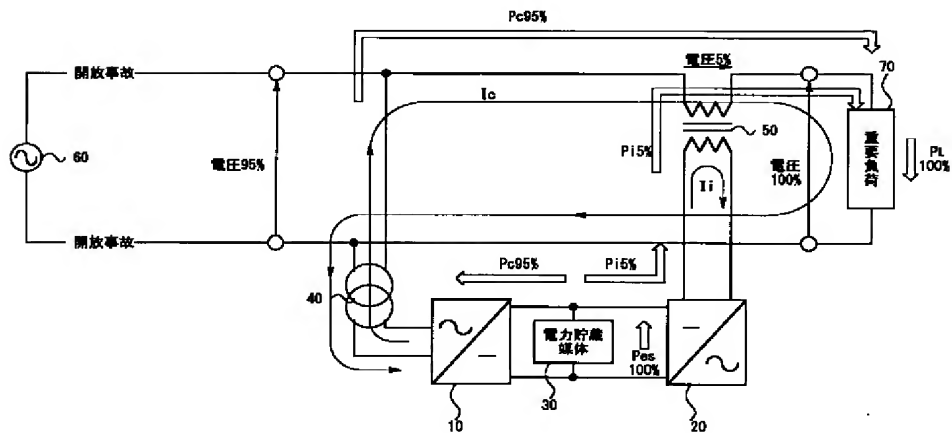
【図12】



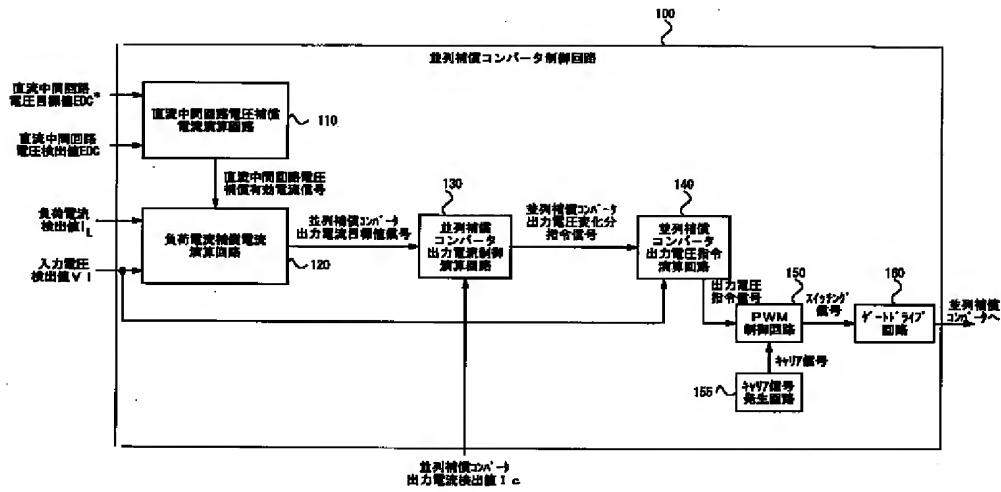
【図13】



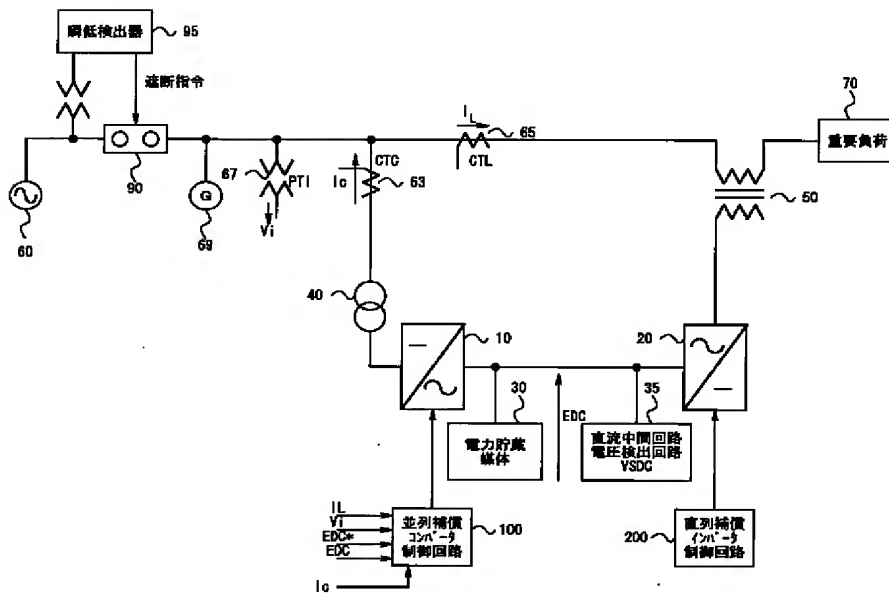
【図22】



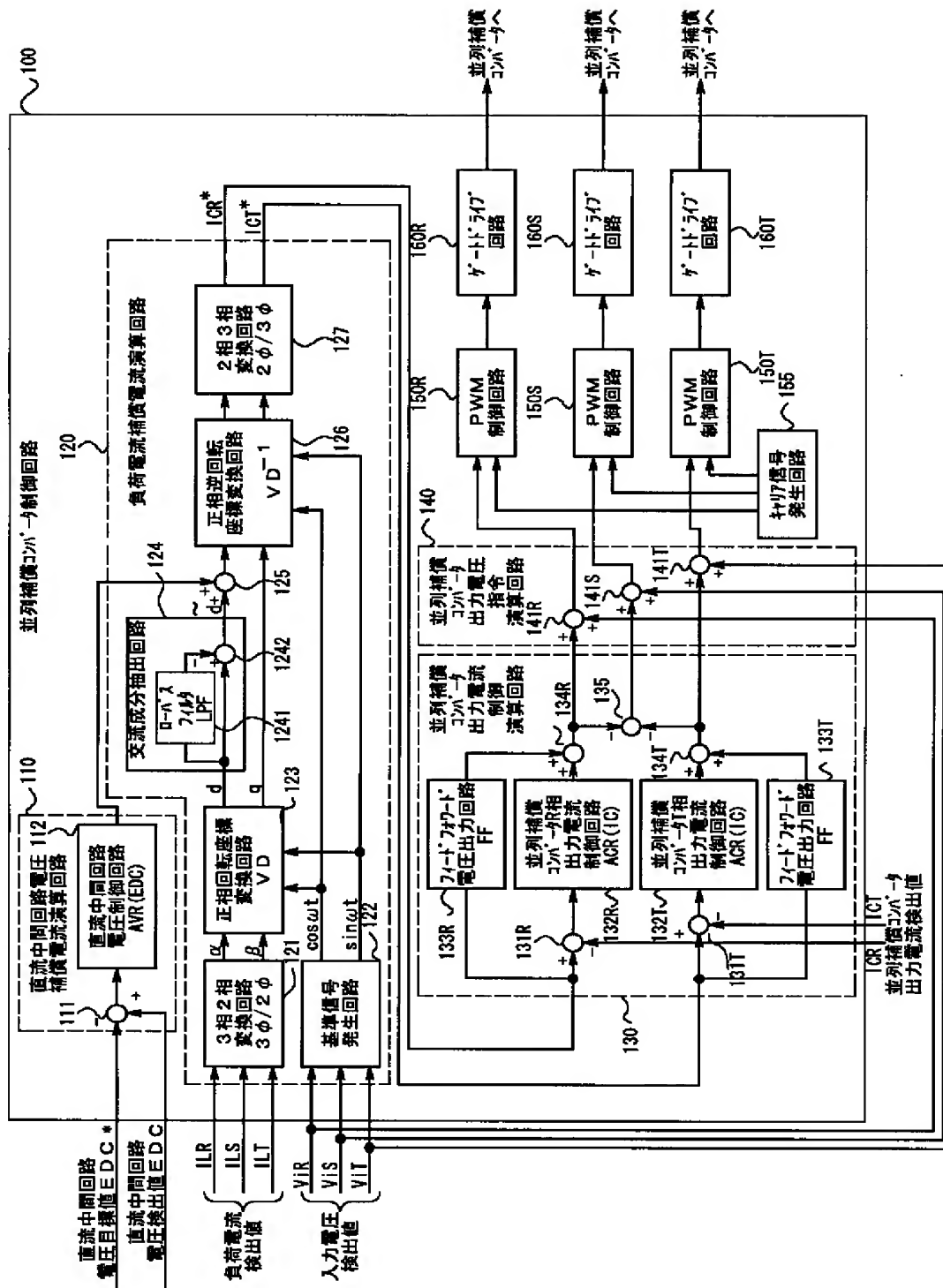
【図14】



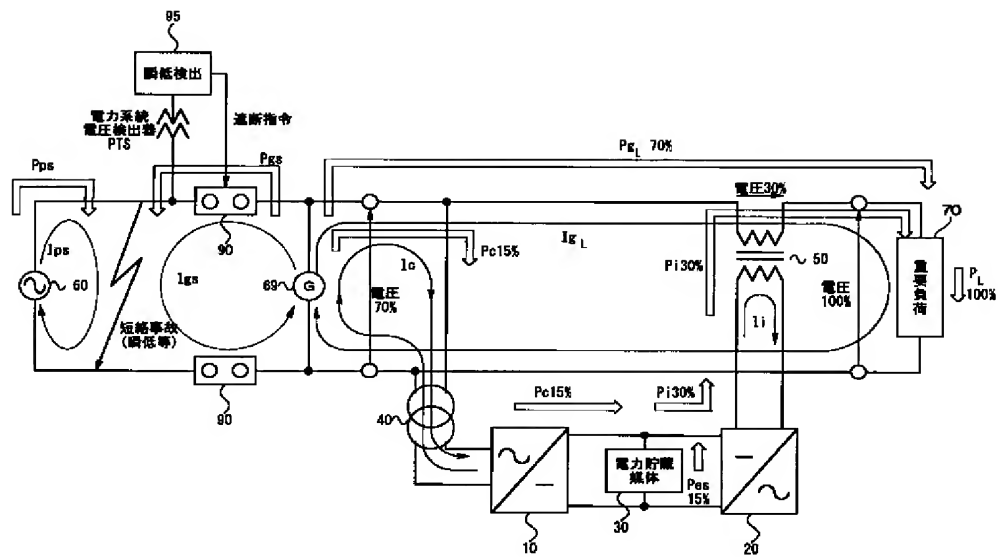
【図16】



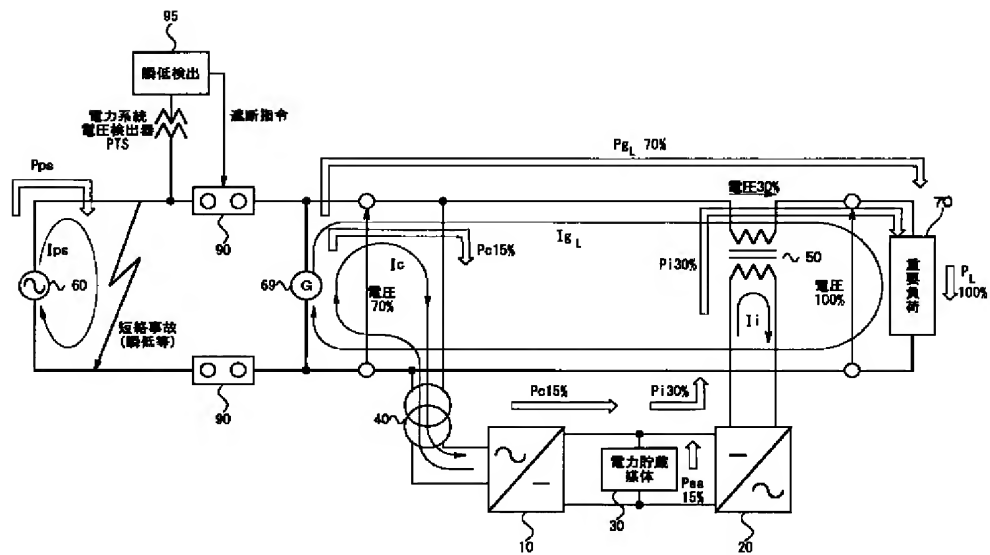
【図15】



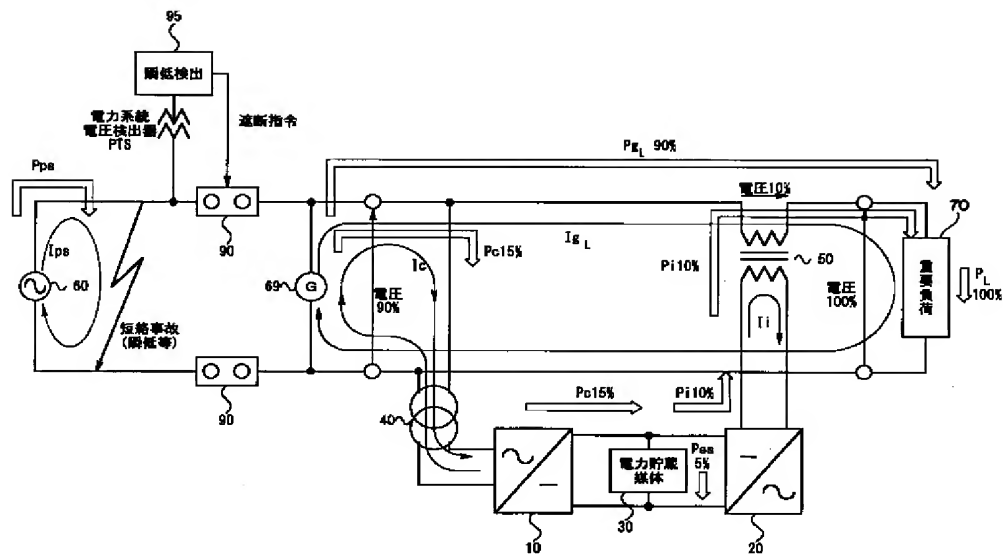
【図17】



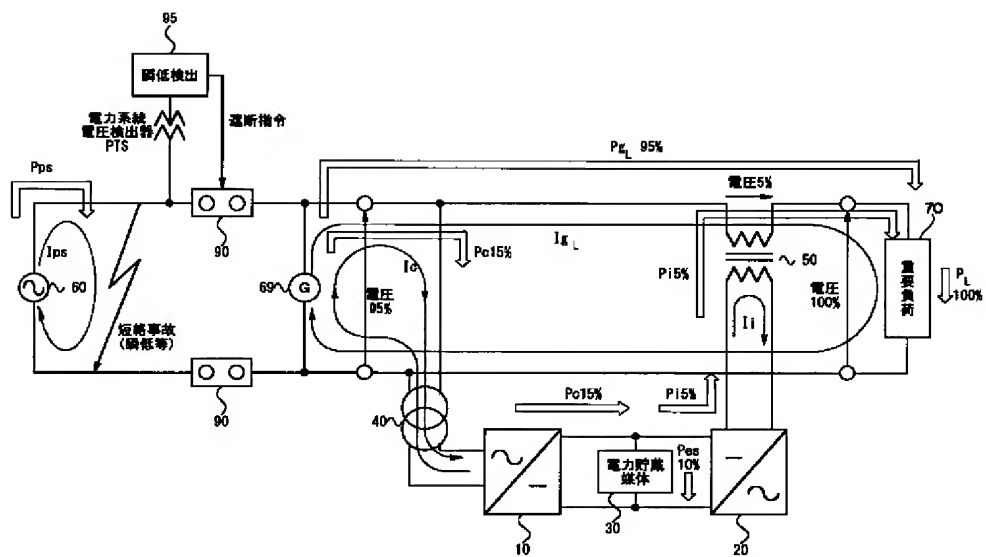
【図18】



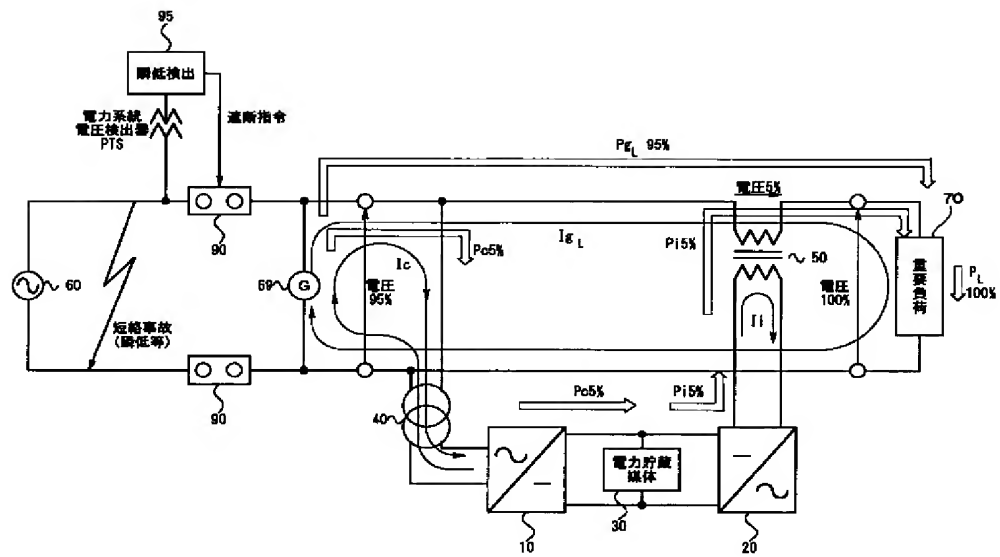
【例 19】



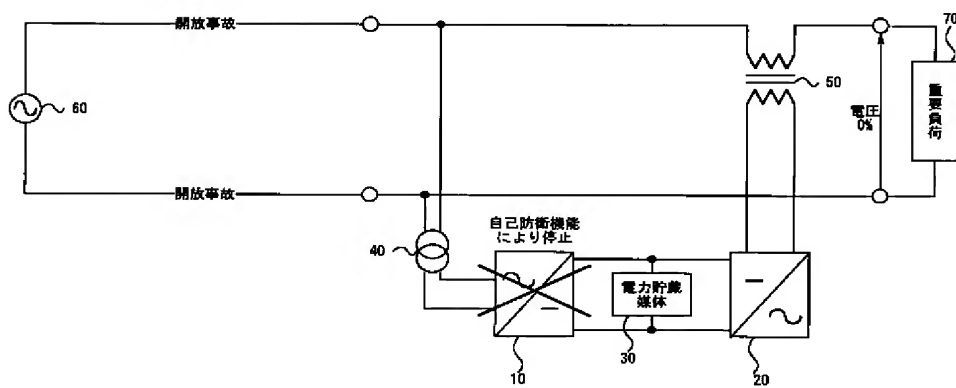
【図20】



【図21】



【図23】



PAT-NO: JP02001128390A
DOCUMENT-IDENTIFIER: JP 2001128390 A
TITLE: UNINTERRUPTIBLE POWER SUPPLY
SYSTEM
PUBN-DATE: May 11, 2001

INVENTOR-INFORMATION:

NAME	COUNTRY
TAMURA, TOYOICHI	N/A

ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME	COUNTRY
TOKYO GAS CO LTD	N/A

APPL-NO: JP11310524
APPL-DATE: November 1, 1999

INT-CL (IPC): H02J009/06 , H02J009/00 ,
H02M007/48

ABSTRACT:

PROBLEM TO BE SOLVED: To supply the power to an important load, without effecting the momentary drop of power by shielding the power system, if momentary drop of power is generated in the power supply system for feeding the power to a load from the power system.

SOLUTION: In an uninterruptible power supply

system, comprising a serial- parallel compensation type momentary drop preventing system consisting including a parallel transformer 40 inserted in parallel to the power supply line, serial transformer 50 connected in series, parallel compensation converter 10 for bothway power conversion, serial compensation converter 20 for bothway power conversion, power-storing medium 30, parallel compensation converter control circuit 100 for controlling the parallel compensation converter and serial compensation inverter control circuit 200, power system 60 and important load 70, switch 80 is provided between such a momentary drop preventing system and a power system 60, in order to shield there elements when an opening fault of the power system side is detected.

COPYRIGHT: (C)2001,JPO

Disclaimer:

This English translation is produced by machine translation and may contain errors. The JPO, the INPIT, and those who drafted this document in the original language are not responsible for the result of the translation.

Notes:

1. Untranslatable words are replaced with asterisks (***)
2. Texts in the figures are not translated and shown as it is.

Translated: 15:10:22 JST 03/07/2009

Dictionary: Last updated 02/13/2009 / Priority:

CLAIM + DETAILED DESCRIPTION

[Claim(s)]

[Claim 1] An electric power system and the load for which electric power is supplied from this electric power system and which does not permit the instant voltage fall (henceforth a brownout) of an electric power system, The converter connected to the in-series transformer connected with the parallel transformer or parallel reactor inserted in parallel with the power supply line prepared between said electric power system and said load in series at the power supply line, said parallel transformer, or the parallel reactor (hereafter) The inverter connected to said in-series transformer as calling it a parallel compensation converter The series parallel compensation method instant voltage fall measure system corresponding to [consist of electric power storage media connected between (it is hereafter called an in-series compensation inverter), said parallel compensation converter, and said in-series compensation inverter, and] the brownout of an electric power system, and a power failure (hereafter) a series parallel compensation method brownout measure system -- saying -- [it has and] between said series parallel compensation method brownout measure system and said electric power system The uninterruptible power source system which formed the input switch which intercepts between said electric power system and said series parallel compensation method brownout measure systems when the electrical overload or over-current of the open accident by the side of an electric power system or a parallel compensation converter is detected.

[Claim 2] The uninterruptible power source system according to claim 1 which restricted the output current of the parallel compensation converter to the amount of -proof [over-current] of a parallel compensation converter, or under the amount of -proof [electrical overload] when the electrical overload or over-current of a parallel compensation converter was detected.

[Claim 3] The uninterruptible power source system according to claim 1 or 2 by which load is connected in parallel to the series parallel compensation method brownout measure system.

[Detailed Description of the Invention]

[0001]

[Field of the Invention] The parallel transformer or parallel reactor which was connected in parallel with a power supply line as for this invention, The in-series transformer connected to the power supply line in series, and the parallel compensation converter connected to said parallel transformer or the parallel reactor, The electric power storage medium connected between the in-series compensation inverter connected to said in-series transformer, and said parallel compensation converter and said in-series compensation inverter, The parallel compensation converter control circuit which controls said parallel compensation converter, It is related with the uninterruptible power source system which consists of in-series compensation inverter control circuits which control said in-series compensation inverter, and constitutes the electric power supply system using the series parallel compensation method brownout measure system which supplied electric power to essential service from an electric power storage medium at the time of the voltage fall of a power supply line.

[0002]

[Description of the Prior Art] There is an electric power supply system using the uninterruptible power

source system indicated to Tokuganhei11-310524 conventionally as an electric power supply system which supplies electric power to the load which does not permit the brownout of a power supply line by no cutting off the electric current.

[0003] The composition of the electric power supply system using the conventional series parallel compensation method brownout measure system is explained using drawing 9 . The load (essential service) 70 for which this electric power supply system does not permit a brownout, The electric power system 60 which supplies electric power to this essential service, and the parallel transformer or the parallel reactor 40 by which primary winding was connected in parallel to the power supply line which supplies electric power to said essential service from said electric power system, The in-series transformer 50 by which primary winding was connected in series to said power supply line, The parallel compensation converter 10 connected to the secondary wind line or parallel reactor of said parallel transformer, The in-series compensation inverter 20 connected to the secondary wind line of said in-series transformer, The electric power storage medium 30 connected between said parallel compensation converter and said in-series compensation converter, The direct-current middle circuit voltage detector circuit (VSDC) 35 which detects the voltage of a direct-current middle circuit and outputs the direct-current middle circuit voltage detection value EDC, The parallel compensation converter output current detector circuit (CTC) 63 which detects the output current (input) of said parallel compensation converter, and outputs the parallel compensation converter output current value I_c , The load current detector circuit (CTL) 65 which detects load current and outputs the load current detection value I_L , and the input voltage detector circuit (PTI) 67 which detects the input voltage of a series parallel compensation method brownout measure system, and outputs the input voltage detection value V_i , The parallel compensation converter control circuit 100 which controls said parallel compensation converter, The in-series compensation inverter control circuit 200 which controls said in-series compensation inverter, It has the upper opening detector circuit 85 which detects a frequency fall or voltage fall of input voltage, and outputs an input switch opening signal, and the input switch 80 which intercepts connection between said electric power system and said series parallel compensation method brownout measure system with said input switch opening signal, and is constituted.

[0004] As a measure to the brownout or power failure generated for an electric power system in such an electric power supply system The parallel compensation converter 10 is connected to the feeder (power supply line) of the essential service 70 which are a power failure and a candidate for brownout compensation in parallel through a parallel transformer or the parallel reactor 40. The in-series compensation inverter 20 is connected in series through the in-series transformer 50, the electric power storage medium 30 is connected to the direct-current line between the parallel compensation converter 10 and the in-series compensation inverter 20 (direct-current middle circuit), and the series parallel compensation method brownout measure system is constituted.

[0005] This system has compensated the rated voltage of the essential service 70 for the voltage impressed to the essential service 70 by applying the output voltage of the in-series compensation inverter 20 to the voltage of a power supply line directly as compensation voltage through the in-series transformer 50. That is, when the voltage of a power supply line runs short from rated voltage regularly, and when an instant voltage fall occurs, rated voltage is maintained by generating the insufficiency of **** with the in-series compensation inverter 20, and superimposing the voltage on the voltage of a power supply line through the in-series transformer 50.

[0006] In such a system if an open accident occurs in the upper streams, such as a perfect power failure of a system, disconnection of an electric power system, and opening of an upper breaker A frequency fall or voltage fall of input voltage detects an upper opening accident using the upper opening detector circuit 85. After opening the input switch 80 wide, the voltage which changed the control mode of the parallel compensation converter 10 from current control mode to voltage control mode, and was stabilized from the parallel compensation converter 10 is made to establish. The electric power stabilized to the essential service 70 is supplied by making the current closed circuit of the parallel compensation converter 10 -> in-series transformer 50 -> essential service 70 -> parallel compensation converter 10 form.

[0007] In this system, the energy of the part which run short with a power supply line is supplied from the electric power storage medium 30. That is, when the voltage of a power supply line is lower than rated voltage, electric power can be supplied from the electric power storage medium 30 through the in-series transformer 50 and the in-series compensation inverter 20, and the rated voltage of the essential service 70 can be maintained.

[0008] Furthermore, [the converter] when the parallel compensation converter 10 occurs [transfer of energy] between power supply lines with voltage compensation operation of the in-series compensation

inverter 20, while performing supply or regeneration of the electric power It operates also as an active filter with which the invalid current, disequilibrium current (negative phase current), and harmonics current of the essential service 70 are compensated.

[0009] Below, the control method of the parallel compensation converter 10 by a series parallel compensation method brownout measure system is explained using drawing 10 or subsequent ones.

Drawing 10 is the figure showing the concrete composition of the parallel compensation converter control circuit 100 in drawing 9.

[0010] The parallel compensation converter control circuit 100 The direct-current middle circuit voltage compensation current arithmetic circuit 110, The load current compensation current arithmetic circuit 120 and the parallel compensation converter output current control arithmetic circuit 130, The parallel compensation converter output voltage instruction arithmetic circuit 140 and the PWM control circuit 150, It has the carrier signal generation circuit 155, the gate drive circuit 160, the current / voltage control mode change machine 170, the input voltage control arithmetic circuit 180, the input voltage fiducial point setting machine 191, the input frequency fiducial point setting machine 193, and the time limit setting machine 195, and is constituted.

[0011] [the direct-current middle circuit voltage compensation current arithmetic circuit 110] The signal (henceforth a direct-current middle circuit voltage compensation active current signal) about the active current which should output direct-current middle circuit voltage from the parallel compensation converter 10 required to make it regularity is calculated from direct-current middle circuit voltage desired value EDC^* and the direct-current middle circuit voltage detection value EDC .

[0012] The operation value in which the load current compensation current arithmetic circuit 120 extracted the invalid ingredient, harmonics ingredient, and negative phase ingredient of load current which flow into load from the load current detection value IL and the input voltage detection value V_i , [signal / which was outputted from the direct-current middle circuit voltage compensation current arithmetic circuit 110 / direct-current middle circuit voltage compensation active current] Current (henceforth a current control mode parallel compensation converter output current desired value signal) required to keep constant current required to offset the invalid ingredient, harmonics ingredient, and negative phase ingredient of load current which the parallel compensation converter 10 should output, and direct-current middle circuit voltage is calculated.

[0013] [the parallel compensation converter output current control arithmetic circuit 130] A changed part of parallel compensation converter output voltage required since both deviation becomes zero from a current control mode parallel compensation converter output current desired value signal or a voltage control mode parallel compensation converter output current desired value signal, and the parallel compensation converter output current detection value I_c (hereafter) a parallel compensation converter output voltage change part command signal -- saying -- it calculates.

[0014] The parallel compensation converter output voltage instruction arithmetic circuit 140 calculates the output voltage command signal of the parallel compensation converter 10 from a parallel compensation converter output voltage change part command signal and the input voltage detection value V_i .

[0015] The PWM control circuit 150 performs comparison with the output voltage command signal of the parallel compensation converter 10, and the carrier signal from the carrier signal generation circuit 155, and outputs the switching signal of the switching element bridge which constitutes the parallel compensation converter 10.

[0016] The gate drive circuit 160 supplies drive power to a switching element bridge based on this switching signal.

[0017] [current / voltage control mode change machine 170] Either of the voltage control mode parallel compensation converter output current desired value signals later mentioned from the current control mode parallel compensation converter output current desired value signal or the input voltage control arithmetic circuit 180 from the load current compensation current arithmetic circuit 120 from the upper opening detector circuit 85 to a control mode selection signal It is based, and it chooses and it is chosen whether the parallel compensation converter 10 is operated in current control mode, or it is made to operate in voltage control mode.

[0018] The input voltage control arithmetic circuit 180 The input voltage detection value V_i and input voltage fiducial point V_i^* from the input voltage fiducial point setting machine 191, The time limit value T from the time limit setting machine 195 is inputted as input frequency fiducial point ω_0 from the input frequency fiducial point setting machine 193. The input voltage detection value V_i in the moment of receiving the starting signal from the upper opening detector circuit 85, and its frequency, Input voltage

fiducial point V_i^* (for example, 95% of rating), input frequency fiducial point ω_0 (for example, 50Hz), The current (henceforth a voltage control mode parallel compensation converter output current desired value) which the parallel compensation converter 10 which needs input voltage since it becomes reference voltage and standard frequency from the input voltage in the moment of receiving a starting signal, and input frequency, after the time limit value T should output from the time limit value T is calculated.

[0019] It detects having opened wide certainly and outputs an input switch opening answerback signal while opening, if the input switch opening signal from the upper opening detector circuit 85 is received the input switch 80.

[0020] The upper opening detector circuit 85 outputs an input switch opening signal to the input switch 80, when the frequency or voltage of input voltage is supervised and a frequency fall or a voltage fall is detected to input voltage. Furthermore, it outputs a starting signal to the input voltage control arithmetic circuit 180 while outputting a control mode change signal to current / voltage control mode change machine 170, when the upper opening detector circuit 85 is received [the input switch opening answerback signal from the input switch 80].

[0021] By making the voltage stabilized from the parallel compensation converter 10 establish, the current closed circuit of the parallel compensation converter 10 -> in-series transformer 50 -> essential service 70 -> parallel compensation converter 10 is formed, and the electric power stabilized to the essential service 70 can be supplied.

[0022] After a frequency fall or voltage fall of input voltage detecting an upper opening accident using the upper opening detector circuit 85 and opening the input switch 80 wide by the above control action, the control mode of the parallel compensation converter 10 is changed from current control mode to voltage control mode. Since the parallel compensation converter 10 outputs the current so that it may become a fiducial point after the time limit about input voltage and frequency, and input voltage and frequency can be controlled to a fiducial point as a result The voltage stabilized from the parallel compensation converter 10 before the self-defense function of the parallel compensation converter due to a voltage fall or a frequency fall worked can be made to establish. The electric power stabilized to the essential service 70 can be supplied by making the current closed circuit of the parallel compensation converter 10 -> in-series transformer 50 -> essential service 70 -> parallel compensation converter 10 form.

[0023] The current in case of the upper opening accident in the series parallel compensation method brownout measure system of the conventional technology and the flow of electric power are explained using drawing 11 - drawing 13 .

[0024] <At the time of the occurrence of an upper accident> [voltage] before the occurrence of an upper opening accident supposing the voltage of an electric power system is 95% of the rated voltage of the essential service 70, for example Since the input voltage is 95% of the rated voltage of the essential service 70, the in-series compensation inverter 20 generates 5% of voltage of the rated voltage of the essential service 70, is made to superimpose on input voltage through the in-series transformer 50, and is making the essential service 70 establish 100% of voltage.

[0025] If an open accident occurs in the upper stream side as shown in drawing 11 , the parallel compensation converter 10 will establish 95% of voltage of the rated voltage of the essential service 70, and will supply 95% of the electric power supplied to the essential service 70. The in-series compensation inverter 20 establishes 5% of voltage of the rated voltage of the essential service 70, and supplies 5% of the electric power supplied to the essential service 70.

[0026] The parallel compensation converter 10 becomes a source of supply, and the current of the essential service 70 forms the closed loop of the parallel compensation converter 10 -> in-series transformer 50 -> essential service 70 -> parallel compensation converter 10. The output current I_i of the in-series compensation inverter 20 constitutes a closed loop through the secondary wind line of the in-series transformer 50.

[0027] The electric power storage medium 30 supplies electric power P_{es} to the parallel compensation converter 10 and the in-series compensation inverter 20. This is equivalent to 100% of the electric power exactly supplied to the essential service 70.

[0028] Therefore, the voltage of the electric power storage medium 30 falls rapidly. In order to keep the voltage of a direct-current middle circuit constant, the parallel compensation converter 10 tries to perform operation which absorbs electric power from a power supply line by operation of the parallel compensation converter control circuit 100. For this reason, the output voltage of the parallel compensation converter 10 comes to be in a fall or frequency.

[0029] Since it is seldom related to frequency, the flow of current and electric power disregards and explains the following explanation about frequency.

[0030] When [<when it detects that input voltage declined to 90% by the upper opening detector circuit 85 and the input switch 80 is opened wide>] as shown in drawing 12 For example, if the upper opening detector circuit 85 detects that input voltage declined to 90% of the rated voltage of the essential service 70, an input switch opening signal will be outputted and the input switch 80 will be opened wide. Before the parallel compensation converter 10 stops by the self-defense function due to a voltage fall, it is changed from current control mode to voltage control mode by the above-mentioned control mode change operation. Since this time is carried out in an instant and performed, input voltage is still 90% of the rated voltage of the essential service 70.

[0031] Since the input voltage is 90% of the rated voltage of the essential service 70, the in-series compensation inverter 20 generates 10% of voltage of the rated voltage of the essential service 70, is made to superimpose on input voltage through the in-series transformer 50, and makes the essential service 70 establish 100% of voltage of rated voltage.

[0032] The parallel compensation converter 10 becomes a source of supply, and the current of the essential service 70 forms the closed loop of the parallel compensation converter 10 -> in-series transformer 50 -> essential service 70 -> parallel compensation converter 10. Moreover, the output current I_i of the in-series compensation inverter 20 constitutes the closed loop through the secondary wind line of the in-series transformer 50.

[0033] Since the parallel compensation converter 10 has established 90% of voltage of essential service rated voltage, it supplies 90% of the electric power supplied to the essential service 70. Moreover, since the in-series compensation inverter 20 has established 10% of voltage of the rated voltage of the essential service 70, it supplies 10% of the electric power supplied to the essential service 70.

[0034] The electric power storage medium 30 supplies the electric power P_{es} of the parallel compensation converter 10 and the in-series compensation inverter 20. This is equivalent to 100% of the electric power exactly supplied to the essential service 70. Therefore, although the voltage of the electric power storage medium 30 still falls rapidly, since the parallel compensation converter 10 is changed to voltage control mode, there is no possibility that there may not be a fall of the input voltage beyond this or a fall of frequency, and the parallel compensation converter 10 may stop by a self-defense function.

[0035] Then, input voltage rises gradually with the time limit T to 95% of the standard by the above-mentioned control action.

[0036] <When the parallel compensation converter 10 is controlled for input voltage by the fiducial point, for example, 95%,> as it is shown in drawing 13 , the current at this time and the flow of electric power are the same as the <occurrence time of an upper accident> of being shown in drawing 11 except for the input switch 80 having opened wide.

[0037] Thus, even if it is the case where an open accident occurs in the upper stream according to the form of the operation to this invention While the electric power which drives the parallel compensation converter 10 and the in-series compensation inverter 20 to the electric power storage medium 30 is stored, stopping of the parallel compensation converter 10 by a self-defense function is lost, and it can maintain the electric power supply to the essential service 70.

[0038] [the circuit composition using the conventional series parallel compensation method brownout measure system] When an open accident occurs in the upper streams, such as a power failure in which a system is perfect when load is connected in parallel with a series parallel compensation method brownout measure system, disconnection of an electric power system, and opening of the upper stream side breaker, there is a problem which has trouble in operation of essential service, and there is fear of breakage of load. That is, current when an open accident occurs, and the flow of electric power are explained to the upper stream side using drawing 14 and drawing 15 by the case where load is connected in parallel with a series parallel compensation method brownout measure system.

[0039] Supposing the voltage of an electric power system is 95% of the rated voltage of the essential service 70 before an open accident occurs upstream of a series parallel compensation method brownout measure system Since the input voltage of a series parallel compensation method brownout measure system is 95%, made the in-series compensation inverter 20 generate 5% of voltage of the rated voltage of the essential service 70, it was made to superimpose on input voltage through the in-series transformer 50, and 100% of voltage of rated voltage has been established to the essential service 70. It is assumed that load 75 is connected to the electric power system 60 in parallel.

[0040] When an open accident occurs in the upper stream, as shown in drawing 14 , [the essential service

70 and load 75] The parallel compensation converter 10 becomes the source of supply of current, and forms the closed loop of the parallel compensation converter 10 -> in-series transformer 50 -> essential service 70 -> parallel compensation converter 10, and the closed loop of the parallel compensation converter 10 -> load 75 -> parallel compensation converter 10. Since the parallel compensation converter 10 has established 95% of voltage of the rated voltage of the essential service 70, it supplies 95% and the negative charge power PL of the essential service electric power PiL. Since the in-series compensation inverter 20 has established 5% of voltage of the rated voltage of the essential service 70, it supplies 5% of the essential service electric power PiL.

[0041] The output current I_i of the in-series compensation inverter 20 constitutes the closed loop through the secondary wind line of the in-series transformer 50.

[0042] Thus, at the time of the occurrence of an upper opening accident, the electric power storage medium 30 supplies the electric power storage medium electric power P_{es} to the parallel compensation converter 10 and the in-series compensation inverter 20. This is equivalent to the sum total of the essential service electric power PiL and the negative charge power PL exactly.

[0043] Generally the negative charge power PL is quite larger than the essential service electric power PiL. Although the source of supply of the negative charge power PL is the parallel compensation converter 10 therefore, parallel compensation converter output current becomes quite larger than the amperage rating of the essential service 70. Usually, the parallel compensation converter 10 is equipped with the self-defense function to suspend an operation automatically in the case of an electrical overload or an over-current.

[0044] As shown in drawing 15 , generating of an electrical overload or an over-current will stop the parallel compensation converter 10 by the self-defense function. If the parallel compensation converter 10 stops, the in-series compensation inverter 20 will generate about 100% of voltage of the rated voltage of the essential service 70 in order to make the essential service 70 establish rated voltage.

[0045] The in-series compensation inverter 20, the essential service 70, and load 75 form the series circuit. Therefore, the voltage of the essential service 70 is the voltage which divided the voltage of the in-series compensation inverter 20 proportionally by the impedance of the essential service 70 and load 75. As for the voltage of the essential service 70, under rated voltage becomes also as voltage whose voltage of the in-series compensation inverter 20 is about 100% of the rated voltage of the essential service 70, and trouble arises in operation of the essential service 70. Moreover, as shown in drawing 15 , the voltage of load 75 and current have a possibility of it having reversed with the usual direction and damaging load 75.

[0046]

[Problem to be solved by the invention] This invention aims at offering an uninterruptible power source system without a possibility of supplying stable electric power to the essential service 70 in view of the above-mentioned problem also at the time of upper opening mode generating when load 75 is connected in parallel with a series parallel compensation method brownout measure system, and damaging load 75.

[0047]

[Means for solving problem] The load for which electric power is supplied to this invention from an electric power system and this electric power system and which does not permit the instant voltage fall (henceforth a brownout) of an electric power system in order to solve the above-mentioned technical problem (essential service), Between said electric power system and said essential service The parallel transformer inserted in parallel with the prepared power supply line Or between the in-series compensation inverter connected to the parallel compensation converter connected to the in-series transformer connected with the parallel reactor in series at the power supply line, said parallel transformer, or the parallel reactor, and said in-series transformer, said parallel compensation converter, and said in-series compensation inverter Consist of connected electric power storage media, have the brownout of an electric power system, and a series parallel compensation method brownout measure system corresponding to a power failure, and between said series parallel compensation method brownout measure system and said electric power system When the electrical overload or over-current of the open accident by the side of an electric power system or a parallel compensation converter was detected, the switch which intercepts between said electric power system and said series parallel compensation method brownout measure systems was formed, and the uninterruptible power source system was constituted.

[0048] In the above-mentioned uninterruptible power source system, this invention restricted the output current of the parallel compensation converter to the amount of -proof [over-current] of a parallel compensation converter, or under the amount of -proof [electrical overload], after detecting the electrical overload or over-current of the parallel compensation converter.

[0049]

[Mode for carrying out the invention] The form of operation of the uninterruptible power source system concerning this invention is hereafter explained using a figure.

[0050] This invention has solved the above-mentioned problem by current restrictions of the parallel compensation converter 10. The composition of this invention is explained using a figure.

[0051] [the series parallel compensation method brownout measure system concerning this invention] While inputting a current limit signal into the upper opening detector circuit 85, it is made to output a current limit signal from the parallel compensation converter control circuit 100 in the conventional uninterruptible power source system shown in drawing 9 . When the over-current or electrical overload of the parallel compensation converter 10 is detected, while restricting parallel compensation converter output current in an instant, it has the feature at the point of having formed the input switch 80 which carries out interception operation of between the electric power system 60 and series parallel compensation method brownout measure systems.

[0052] <Form of the 1st operation> drawing 1 is the block diagram showing the composition of the electric power supply system using the uninterruptible power source system concerning this invention. The composition of the electric power supply system using the conventional uninterruptible power source system which the composition explained by drawing 9 , Since it is the same except the point it was made to output a current limit signal from the parallel compensation converter control circuit 100, and the point that load 75 is connected to an uninterruptible power source system and parallel while inputting a current limit signal into the upper opening detector circuit 85, detailed explanation is omitted.

[0053] The composition of the parallel compensation converter control circuit 100 used for this invention is explained using drawing 2 .

[0054] [the composition of the parallel compensation converter control circuit 100] While having the limit circuit 156 between the PWM control circuit 150 and the gate drive circuit 160 The point of having the limit current setting machine 157, the point that the parallel compensation converter output current detection value I_c is inputted into the limit circuit 156, Except the point that a current limit signal is outputted from the limit circuit 156, since it is the same as that of the composition of the conventional parallel compensation converter control circuit 100 explained by drawing 10 , detailed explanation is omitted.

[0055] The direct-current middle circuit voltage compensation current arithmetic circuit 110, the load current compensation current arithmetic circuit 120, the parallel compensation converter output current control arithmetic circuit 130, and the parallel compensation converter output voltage instruction arithmetic circuit 140, Since composition and work of the carrier signal generation circuit 155, the current / voltage control mode change machine 170, the input voltage control arithmetic circuit 180, and the input switch 80 are the same as the conventional technology explained by drawing 10 , they omit detailed explanation.

[0056] The PWM control circuit 150 performs comparison with the output voltage command signal of the parallel compensation converter 10, and the carrier signal from the carrier signal generation circuit 155, and outputs a switching signal to the limit circuit 156.

[0057] The limit circuit 156 The switching signal from the PWM control circuit 150, While outputting a switching processing signal to the gate drive circuit 160 based on the control flow chart shown in drawing 3 from the limit current preset value I_{cL} from the limit current setting machine 157, and the parallel compensation converter output current detection value I_c A current limit signal is outputted to the upper opening detector circuit 85.

[0058] The PWM control circuit 150 performs comparison with the output voltage command signal of the parallel compensation converter 10, and the carrier signal from the carrier signal generation circuit 155, and outputs a switching signal to the limit circuit 156.

[0059] The limit circuit 156 The switching signal from the PWM control circuit 150, Based on the control flow chart shown in drawing 3 from the limit current preset value I_{cL} from the limit current setting machine 157, and the parallel compensation converter output current detection value I_c , a switching processing signal is outputted to the gate drive circuit 160, and a current limit signal is outputted to the upper opening detector circuit 85.

[0060] As shown in drawing 3 , the limit circuit 156 compares the limit current preset value I_{cL} from the limit current setting machine 157 with the parallel compensation converter output current detection value I_c (S1). When the parallel compensation converter output current detection value I_c is under the limit current preset value I_{cL} , a switching signal is outputted to (No) as it is as a switching processing signal (S4). [Step S1] when the parallel compensation converter output current detection value I_c is beyond the limit current preset value I_{cL} (Yes) a current limit signal -- outputting (S2) -- only a certain fixed time turns off a

SUICHINGU processing signal (S3), outputs a switching signal as it is as a switching processing signal after that (S4), and repeats the same operation as return at a start.

[0061] Moreover, it cannot be overemphasized that the values of the limit current preset value I_{cL} are the amount of -proof [electrical overload] of a parallel compensation converter and under the amount of -proof [over-current]. The gate drive circuit 160 supplies drive power to a switching element bridge based on the switching processing signal from the limit circuit 156.

[0062] [the upper opening detector circuit 85 / detect / from the input voltage detection value V_i / the fall (for example, 90% of rated voltage) of input voltage or the fall (for example, 49.5Hz (50Hz rating)) of input frequency] Or when a current limit signal is received, it is the same as that of the conventional technology except outputting an input switch opening signal to the input switch 80.

[0063] The control method in the form of the 1st operation is explained below.

[0064] If an open accident occurs in the upper stream side, the output current of the parallel compensation converter 10 will increase for the Reason explained by explanation of [drawing 14](#) and [drawing 15](#) . When the parallel compensation converter output current detection value I_c becomes beyond the limit current preset value I_{cL} (for example, 120% of the amperage rating of the essential service 70), a current limit signal is outputted to the upper opening detector circuit 85 from the limit circuit 156. The upper opening detector circuit 85 receives a current limit signal, and outputs an input switch opening signal to the input switch 80.

[0065] It detects that opened wide the input switch 80 which received this input switch opening signal, and it separated the series parallel compensation method brownout measure system, and opened it wide certainly with load 75 and the electric power system 60, and an input switch opening answerback signal is outputted.

[0066] Parallel compensation converter output current is restricted to below a limit current setting I_{cL} grade more effectively than the function of the limit circuit 156 until the input switch 80 opens, and there is no possibility that the parallel compensation converter 10 may stop by the self-defense function.

[0067] The upper opening detector circuit 85 which received the input switch opening answerback signal outputs a starting signal to the input voltage control arithmetic circuit 180 while outputting a control mode change signal to current / voltage control mode change machine 170. In addition, it replaces with outputting a control mode change signal and a starting signal, after receiving an input switch opening answerback signal from the input switch 80. After outputting an input switch opening signal, sufficient time for the input switch 80 to open may be taken, and a control mode change signal and a starting signal may be outputted after this time.

[0068] The current / voltage control mode change machine 170 which received the control mode change signal change the control mode of the parallel compensation converter 10 from current control mode to voltage control mode in an instant.

[0069] Receive a starting signal and [the input voltage control arithmetic circuit 180] The input frequency in the moment of receiving the input voltage detection value V_i and starting signal in the moment of receiving a starting signal, And input voltage fiducial point V_i^* (for example, 95% of rating) and input frequency fiducial point ω_0 (for example, 50Hz) and the time limit value T are used. The voltage control mode parallel compensation converter output current desired value which the parallel compensation converter 10 required in order to set input voltage to reference voltage V_i^* and standard frequency ω_0 after the time limit should output is calculated.

[0070] The current outputted from the parallel compensation converter 10 is controlled by operation after the parallel compensation converter output current control arithmetic circuit 130 by the voltage control mode parallel compensation converter output current desired value.

[0071] By the above control action, when the open accident by the side of the upper stream occurs, the function of the limit circuit 156 restricts the parallel compensation converter 10 to under the amount of -proof [electrical overload], or under the amount of -proof [over-current], and operation continuation of the parallel compensation converter 10 is carried out. The stop by the electrical overload or over-current of the parallel compensation converter 10 is prevented. Furthermore, when the open accident by the side of the upper stream occurs, the input switch 80 is opened wide. Since the current of the parallel compensation converter 10 is outputted so that it may become a fiducial point after the time limit about input voltage and frequency, and input voltage and frequency can be controlled to a fiducial point as a result The electric power which formed the current closed circuit of the parallel compensation converter 10 -> in-series transformer 50 -> essential service 70 -> parallel compensation converter 10, and was stabilized to the essential service 70 can be supplied.

[0072] Moreover, the voltage of load 75 and the direction of current which were connected in parallel with a power supply system are the same as the usual direction, and can prevent breakage of load.

[0073] The form of operation of the 2nd of <form of the 2nd operation> this invention is explained below.

[0074] Since the electric power supply system composition using the uninterruptible power source system concerning the form of operation of the 2nd of this invention is the same as the composition of the electric power supply system of the form of the 1st operation shown in drawing 1 , it omits detailed explanation.

[0075] The composition of the parallel compensation converter control circuit 100 used for the form of this operation is explained using drawing 4 .

[0076] [the composition of the parallel compensation converter control circuit 100] Except having replaced the limit current setting machine 157 with the 1st limit current setting machine 158 and the 2nd limit current setting machine 159, since it is the same as that of the 1st composition of the parallel compensation converter control circuit 100 of the form of operation shown in drawing 2 , detailed explanation is omitted.

[0077] The direct-current middle circuit voltage compensation current arithmetic circuit 110, the load current compensation current arithmetic circuit 120, the parallel compensation converter output current control arithmetic circuit 130, and the parallel compensation converter output voltage instruction arithmetic circuit 140, Since composition and work of the carrier signal generation circuit 155, the current / voltage control mode change machine 170, the input voltage control arithmetic circuit 180, and the input switch 80 are the same as the conventional technology explained by drawing 10 , they omit detailed explanation.

[0078] The PWM control circuit 150 performs comparison with the output voltage command signal of the parallel compensation converter 10, and the carrier signal from the carrier signal generation circuit 155, and outputs a switching signal to the limit circuit 156.

[0079] The limit circuit 156 The switching signal from the PWM control circuit 150, Limit current preset value I_{cLoF}^{**} 1st1 from the 1st limit current setting machine 158, Based on the control flow chart shown in drawing 5 , a switching processing signal is outputted to the gate drive circuit 160 from the 2nd limit current preset value I_{cL2} and parallel compensation converter output current detection value I_c from the 2nd limit current setting machine 159. A current limit signal is outputted to the upper opening detector circuit 85.

[0080] As shown in drawing 5 , the limit circuit 156 compares the 1st limit current preset value I_{cL1} and parallel compensation converter output current detection value I_c from the 1st limit current setting machine 158 (S11). When the parallel compensation converter output current detection value I_c is the 1st less than one limit current preset value I_{cL} , [(No)] A switching signal is outputted as it is as a switching processing signal (S15). When the parallel compensation converter output current detection values I_c are the 1st one or more limit current preset values I_{cL} (Yes) a current limit signal -- outputting (S12) -- [a switching processing signal / turn off and (S13)] Then, the 2nd limit current preset value I_{cL2} and parallel compensation converter output current detection value I_c from the 2nd limit current setting machine 159 are compared (S14). When the parallel compensation converter output current detection values I_c are the 2nd two or more limit current preset values I_{cL} (Yes), a switching signal is turned off succeeding (S13). When the parallel compensation converter output current detection value I_c is the 2nd less than two limit current preset value I_{cL} , (No) outputs a switching signal as it is as a switching processing signal (S15), and repeats the same operation as return at a start.

[0081] Moreover, the limit current preset value I_{cLoF}^{**} 1st1 and 2nd values of limit current preset value I_{cL2} are under the amount of -proof [electrical overload] of a parallel compensation converter, or under the amount of -proof [over-current], and it cannot be overemphasized that limit current preset value I_{cLoF}^{**} 1st1 is larger than limit current preset value I_{cLoF}^{**} 2nd2.

[0082] The gate drive circuit 160 supplies drive power to a switching element bridge based on the switching processing signal from the limit circuit 156.

[0083] [the upper opening detector circuit 85 / detect / from the input voltage detection value V_i / the fall (for example, 90% of rated voltage) of input voltage or the fall (for example, 49.5Hz (50Hz rating)) of input frequency] Or when a current limit signal is received, an input switch opening signal is outputted to the input switch 80. Except this, it is the same as that of the conventional technology.

[0084] The control method in the form of the 2nd operation is explained below.

[0085] For the Reason explained by explanation of drawing 14 and drawing 15 if an open accident occurs in the upper stream side The output current of the parallel compensation converter 10 increases, and when the parallel compensation converter output current detection value I_c becomes more than the 1st limit current preset value I_{cL1} (for example, 120% of the amperage rating of the essential service 70), it outputs

a current limit signal to the upper opening detector circuit 85 from the limit circuit 156.

[0086] The upper opening detector circuit 85 receives a current limit signal, and outputs an input switch opening signal to the input switch 80.

[0087] The input switch 80 which received this input switch opening signal is opened, detects load 75 and the electric power system 60, and having dissociated and having opened certainly the series parallel compensation method brownout measure system wide, and outputs an input switch opening answerback signal.

[0088] Parallel compensation converter output current is restricted to the 1st 1 or less-about limit current preset value I_{cL} more effectively than the function of the limit circuit 156 until the input switch 80 opens, and there is no possibility that the parallel compensation converter 10 may stop by the self-defense function.

[0089] The upper opening detector circuit 85 which received the input switch opening answerback signal outputs a starting signal to the input voltage control arithmetic circuit 180 while outputting a control mode change signal to current / voltage control mode change machine 170. In addition, it replaces with outputting a control mode change signal and a starting signal, after receiving an input switch opening answerback signal from the input switch 80. After outputting an input switch opening signal, sufficient time for the input switch 80 to open may be taken, and a control mode change signal and a starting signal may be outputted after this time.

[0090] The current / voltage control mode change machine 170 which received the control mode change signal change the control mode of the parallel compensation converter 10 from current control mode to voltage control mode in an instant.

[0091] Receive a starting signal and [the input voltage control arithmetic circuit 180] The input frequency in the moment of receiving the input voltage detection value V_i and starting signal in the moment of receiving a starting signal, And input voltage fiducial point V_i^* (for example, 95% of rating) and input frequency fiducial point ω_0 (for example, 50Hz) and the time limit value T are used. The voltage control mode parallel compensation converter output current desired value which the parallel compensation converter 10 required in order to set input voltage to reference voltage V_i^* and standard frequency ω_0 after the time limit should output is calculated.

[0092] The current outputted from the parallel compensation converter 10 is controlled by operation after the parallel compensation converter output current control arithmetic circuit 130 by the voltage control mode parallel compensation converter output current desired value.

[0093] When the open accident by the side of the upper stream occurs by the above control action, the function of the limit circuit 156 restricts the output of the parallel compensation converter 10 to under the amount of -proof [electrical overload], or under the amount of -proof [over-current], and operation continuation of the parallel compensation converter is carried out. While preventing the stop by the electrical overload or over-current of the parallel compensation converter 10 Since the input switch 80 is opened wide, the current of the parallel compensation converter 10 is outputted so that it may become a fiducial point after the time limit about input voltage and frequency, and input voltage and frequency can be controlled to a fiducial point as a result The current closed circuit of the parallel compensation converter 10 -> in-series transformer 50 -> essential service 70 -> parallel compensation converter 10 can be made to be able to form, and the electric power stabilized to the essential service 70 can be supplied.

[0094] Moreover, the voltage of load and the direction of current are the same as the usual direction, and can prevent breakage of load.

[0095] The current in case of the upper opening accident in the uninterruptible power source system of the form of the 1st operation and the form of the 2nd operation and the flow of electric power are explained using [drawing 6](#) , [drawing 7](#) , and [drawing 8](#) .

[0096] It is assumed that the load 75 which has essential service 10 times the capacity of 70 in parallel with a series parallel compensation method brownout measure system before the occurrence of the <time of the occurrence of upper accident> upper stream opening accident is connected. [the in-series compensation inverter 20] since the input voltage is 95% of the rated voltage of the essential service 70 supposing the voltage of the electric power system 60 is 95% of the rated voltage of the essential service 70, for example Generate 5% of voltage of the rated voltage of the essential service 70, it is made to superimpose on input voltage through the in-series transformer 50, and the essential service 70 is made to establish 100% of voltage.

[0097] As shown in [drawing 6](#) , when an open accident occurs in the upper stream, [the essential service 70 and load 75] The parallel compensation converter 10 becomes the source of supply of current, and

forms the closed loop of the parallel compensation converter 10 -> in-series transformer 50 -> essential service 70 -> parallel compensation converter 10, and the closed loop of the parallel compensation converter 10 -> load 75 -> parallel compensation converter 10. For the Reason explained by drawing 14 and drawing 15 although the parallel compensation converter 10 has a possibility of becoming an electrical overload or an over-current The output current I_c of the parallel compensation converter 10 [with the function of the limit circuit 156] In the form of the 1st operation, a limit current preset value I_{cL} (for example, 120% of amperage rating of essential service 70) grade, Since it is restricted to the 1st limit current preset value I_{cL1} (for example, 120% of the amperage rating of the essential service 70) grade in the form of the 2nd operation The output current I_c of the parallel compensation converter 10 turns into about 120% of the amperage rating of the essential service 70, and the parallel compensation converter 10 does not have a possibility of carrying out a trip by the electrical overload or an over-current.

[0098] Since the output voltage of the parallel compensation converter 10 has established about 2% of voltage of the rated voltage of the essential service 70 in order to restrict the output current of the parallel compensation converter 10, it supplies about 2% of electric power of the essential service electric power P_{iL} . Moreover, about (about 0.04% of the electric power of load 75) 0.4% of the electric power of the essential service 70 is supplied to load 75.

[0099] Since the in-series compensation inverter 20 has established about 98% of voltage of the rated voltage of the essential service 70, it supplies about 98% of the essential service electric power P_{iL} . The output current I_i of the in-series compensation inverter 20 constitutes a closed loop through the secondary wind line of the in-series transformer 50.

[0100] The voltage and current of the essential service 70 are maintaining the rated value, and as for them, the rated apparent power of the essential service 70 is stabilized, and they are supplied. On the other hand, about 2% of rated voltage is established by load 75, the current of load 75 is about (about 2% of the current of load 75) 20% of the amperage rating of the essential service 70, and the electric power of load 75 is about (about 0.04% of the electric power of load 75) 0.4% of the electric power of the essential service 70. Moreover, the voltage and current of load 75 are the usual direction, and do not have a possibility of damaging load.

[0101] The electric power storage medium 30 supplies electric power P_{es} to the parallel compensation converter 10 and the in-series compensation inverter 20. This is the sum total of the electric power exactly supplied to the essential service 70, and the electric power supplied to load 75, and is equivalent to about 100.4% of the rated apparent power of the essential service 70.

[0102] If a current limit signal is outputted from the limit circuit 156 and the upper detector circuit 85 receives this signal as shown in drawing 7 <when the input switch 80 is opened wide>, an input switch opening signal will be outputted from the upper detector circuit 85, and the input switch 80 will be opened wide. The parallel compensation converter 10 is changed from current control mode to voltage control mode by control mode change operation like the conventional technology. Since this time is carried out in an instant and performed, input voltage is still about 2% of essential service rated voltage.

[0103] Since the input voltage is about 2% of the rated voltage of the essential service 70, the in-series compensation inverter 20 generates about 98% of voltage of the rated voltage of the essential service 70, is made to superimpose on input voltage through the in-series transformer 50, and makes the essential service 70 establish 100% of voltage of rated voltage.

[0104] The parallel compensation converter 10 becomes a source of supply, and the current of the essential service 70 forms the closed loop of the parallel compensation converter 10 -> in-series transformer 50 -> essential service 70 -> parallel compensation converter 10. Since the current of this closed loop is intercepting supply of the current to load 75 with the input switch 80, it turns into 100% of the amperage rating of the essential service 70. Moreover, the output current I_i of the in-series compensation inverter 20 constitutes the closed loop through the secondary wind line of the in-series transformer 50.

[0105] Since the parallel compensation converter 10 has established about 2% of voltage of essential service rated voltage, it supplies about 2% of the electric power supplied to the essential service 70. Moreover, since the in-series compensation inverter 20 has established about 98% of voltage of essential service rated voltage, it supplies about 98% of the electric power supplied to the essential service 70. The voltage and current of the essential service 70 are maintaining the rated value, and as for them, the rated apparent power of the essential service 70 is stabilized, and they are supplied. On the other hand, since the input switch 80 is wide opened by load 75, an electric power supply is not performed.

[0106] The electric power storage medium 30 supplies the electric power P_{es} of the parallel compensation converter 10 and the in-series compensation inverter 20. This is equivalent to 100% of the electric power

exactly supplied to the essential service 70. Therefore, although the voltage of the electric power storage medium 30 still falls rapidly, since the parallel compensation converter 10 is changed to voltage control mode, there is no possibility that there may not be a fall of input voltage or a fall of frequency, and the parallel compensation converter 10 may stop by a self-defense function.

[0107] Then, as drawing 11 - drawing 13 explained, input voltage rises gradually with the time limit T to 95% of the standard like the conventional technology.

[0108] <when the parallel compensation converter 10 is controlled for input voltage by the fiducial point, for example, 95%,> as it is shown in drawing 8 The current at this time and the flow of electric power are the same as <the time of the parallel compensation converter 10 being controlled for input voltage by the fiducial point, for example, 95%,> at which it was shown in drawing 13 except for the load 75 which has essential service 10 times the capacity of 70 in parallel with a series parallel compensation method brownout measure system being connected.

[0109] When [thus,] the open accident by the side of the upper stream occurs according to the form of operation of this invention By the function of the limit circuit 156 restricting to under the amount of -proof [electrical overload] of the parallel compensation converter 10, or under the amount of -proof [over-current], and carrying out operation continuation of the parallel compensation converter 10 While preventing the stop by the electrical overload or over-current of the parallel compensation converter 10 Since the input switch 80 is opened wide, the current of the parallel compensation converter 10 is outputted so that it may become a fiducial point after the time limit about input voltage and frequency, and input voltage and frequency can be controlled to a fiducial point as a result The current closed circuit of the parallel compensation converter 10 -> in-series transformer 50 -> essential service 70 -> parallel compensation converter 10 can be made to be able to form, and the electric power stabilized to the essential service 70 can be supplied.

[0110] Moreover, the voltage of load 75 and the direction of current are the same as the usual direction, and can prevent breakage of load 75.

[0111]

[Effect of the Invention] [when load is connected in parallel with a series parallel compensation method brownout measure system] Since the function of the limit circuit 156 restricts the output current of the parallel compensation converter 10 to under the amount of -proof [electrical overload], or under the amount of -proof [over-current] even if upstream open accidents (the perfect power failure of a system, disconnection of an electric power system, opening of an upper breaker, etc.) occur Operation continuation of the parallel compensation converter can be carried out, and the stop by the electrical overload or over-current of the parallel compensation converter 10 can be prevented.

[0112] Furthermore, since the input switch 80 is opened wide, the current of the parallel compensation converter 10 is outputted so that it may become a fiducial point after the time limit about input voltage and frequency, and input voltage and frequency can be controlled to a fiducial point as a result The electric power stabilized to the essential service 70 can be supplied by making the current closed circuit of the parallel compensation converter 10 -> in-series transformer 50 -> essential service 70 -> parallel compensation converter 10 form.

[0113] Moreover, the voltage of load 75 and the direction of current are the same as the usual direction, and can prevent breakage of load 75.

[Translation done.]